



FIRENZE PARCHEGGI S.P.A.

Sede Legale: Via G. La Pira 21 - 50121 Firenze

Telefono 055/27.20.11 Fax 055/27.20.134

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTA' DI ARCHITETTURA

VALENTE AI PROGETTI

Concessione Edilizia Istituto 1 n. 61/2012

Concessione Edilizia Istituto 2 n. 426/2014

SRT2

DESCRIZIONE ELABORATO

FASCICOLO DEI CALCOLI STRUTTURALI

☐ PRELIMINARE ☐ DEFINITIVO ☒ ESECUTIVO

PROF. N.

DATA: **NOVEMBRE 2015**

SCALA: -

SCIENTIFICI e N.

AGG.	DATA	FIRMA	AGG.	DATA	FIRMA
<input type="checkbox"/>			<input type="checkbox"/>		
<input type="checkbox"/>			<input type="checkbox"/>		
<input type="checkbox"/>			<input type="checkbox"/>		
<input type="checkbox"/>			<input type="checkbox"/>		
<input type="checkbox"/>			<input type="checkbox"/>		
<input type="checkbox"/>			<input type="checkbox"/>		
<input type="checkbox"/>			<input type="checkbox"/>		

Responsabile del procedimento:

Dr. Arch. Richard A. Cammarano

Committente:

FIRENZE PARCHEGGI SPA
via G. La Pira 21 - Firenze

Progettisti:

Prof. Arch. Alberto Breschi, Prof. Arch. Guido Ferraro
Dr. Arch. Nicola Ferraro, Dr. Arch. Barbara Lami,
Dr. Arch. Giovanni Todesca, Dr. Arch. Matteo Zetti

Varianti 2012 /2013:

Prof. Arch. Alberto Breschi

Strutture:

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

Impianti:

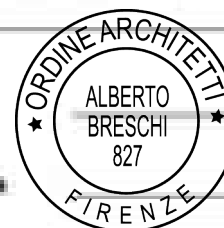
P.L. Giovanni Ghisù

Piano di sicurezza:

Arch. Tommaso Citi

Collaboratori:

Arch. Claudia Giannoni, Arch. Michele Argiolas, Arch. Gianluca Chiostrì



Alberto Breschi

COMUNE DI FIRENZE

FIRENZE PARCHEGGI S.P.A.

Sede Legale: via G. La Pira 21 – 50121 Firenze

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA

Progetto Esecutivo delle Strutture

FASCICOLO DEI CALCOLI

INDICE

BLOCCO A	1
BLOCCO B	177
BLOCCO C	398

RELAZIONE DI CALCOLO

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

- **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 14/01/2008 pubblicato nel suppl. 30 G.U. 29 del 4/02/2008, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 "*Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*".

- **METODI DI CALCOLO**

I metodi di calcolo adottati per il calcolo sono i seguenti:

1. Per i carichi statici: *METODO DELLE DEFORMAZIONI*;
2. Per i carichi sismici: metodo dell'*ANALISI MODALE* o dell'*ANALISI SISMICA STATICA EQUIVALENTE*.

Per lo svolgimento del calcolo si è accettata l'ipotesi che, in corrispondenza dei piani sismici, i solai siano infinitamente rigidi nel loro piano e che le masse ai fini del calcolo delle forze di piano siano concentrate alle loro quote.

- **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

Il calcolo degli spostamenti e delle caratteristiche viene effettuato con il metodo degli elementi finiti (F.E.M.).

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.

2) L'elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

Assemblate tutte le matrici di rigidezza degli elementi in quella della struttura spaziale, la risoluzione del sistema viene perseguita tramite il *metodo di Cholesky*.

Ai fini della risoluzione della struttura, gli spostamenti X e Y e le rotazioni attorno l'asse verticale Z di tutti i nodi che giacciono su di un impalcato dichiarato rigido sono mutuamente vincolati.

- **RELAZIONE SUI MATERIALI**

Le caratteristiche meccaniche dei materiali sono descritti nei tabulati riportati nel seguito per ciascuna tipologia di materiale utilizzato.

- **ANALISI SISMICA DINAMICA A MASSE CONCENTRATE**

L'analisi sismica dinamica è stata svolta con il metodo dell'analisi modale; la ricerca dei modi e delle relative frequenze è stata perseguita con il metodo delle *"iterazioni nel sottospazio"*.

I modi di vibrazione considerati sono in numero tale da assicurare l'eccitazione di più dell'85% della massa totale della struttura.

Per ciascuna direzione di ingresso del sisma si sono valutate le forze modali che vengono applicate su ciascun nodo spaziale (tre forze, in direzione X, Y e Z, e tre momenti).

Per la verifica della struttura si è fatto riferimento all'analisi modale, pertanto sono prima calcolate le sollecitazioni e gli spostamenti modali e poi viene calcolato il loro valore efficace.

I valori stampati nei tabulati finali allegati sono proprio i suddetti valori efficaci e pertanto l'equilibrio ai nodi perde di significato. I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici per ottenere le sollecitazioni per sisma nelle due direzioni di calcolo.

Gli angoli delle direzioni di ingresso dei sismi sono valutati rispetto all'asse X del sistema di riferimento globale.

- **VERIFICHE**

Le verifiche, svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio, si ottengono involupando tutte le condizioni di carico prese in considerazione.

In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo

asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

Per l'elemento trave, l'armatura si determina suddividendola in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante, valutando per tali conci le massime aree di armatura superiore ed inferiore richieste in base ai momenti massimi riscontrati nelle varie combinazioni di carico esaminate. Lo stesso criterio è stato adottato per il calcolo delle staffe.

Anche l'elemento pilastro viene scomposto in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante. Vengono però riportate le armature massime richieste nella metà superiore (testa) e inferiore (piede).

La fondazione su travi rovesce è risolta contemporaneamente alla sovrastruttura tenendo in conto sia la rigidità flettente che quella torcente, utilizzando per l'analisi agli elementi finiti l'elemento asta su suolo elastico alla *Winkler*.

Le travate possono incrociarsi con angoli qualsiasi e avere dei disassamenti rispetto ai pilastri su cui si appoggiano.

La ripartizione dei carichi, data la natura matriciale del calcolo, tiene automaticamente conto della rigidità relativa delle varie travate convergenti su ogni nodo.

Le verifiche per gli elementi bidimensionali (setti) vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

• DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.

Per il calcolo delle armature sono stati rispettati i minimi di legge di seguito riportati:

TRAVI:

Area minima delle staffe pari a $1.5 \cdot b \text{ mmq/ml}$, essendo b lo spessore minimo dell'anima misurato in mm, con passo non maggiore di 0,8 dell'altezza utile e con un minimo di 3 staffe al metro. In prossimità degli appoggi o di carichi concentrati per una lunghezza pari all'altezza utile della sezione, il passo minimo sarà 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale.

Armatura longitudinale in zona tesa $\geq 0,15\%$ della sezione di calcestruzzo. Alle estremità è disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire, allo stato limite ultimo, uno sforzo di trazione uguale al taglio.

In zona sismica, nelle zone critiche il passo staffe è non superiore al minimo di:

- un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;
- 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CDA e CDB;
- 24 volte il diametro delle armature trasversali.

Le zone critiche si estendono, per CDB e CDA, per una lunghezza pari rispettivamente a 1 e 1,5 volte l'altezza della sezione della trave, misurata a partire dalla faccia del nodo trave-pilastro. Nelle zone critiche della trave il rapporto fra l'armatura compressa e quella tesa è maggiore o uguale a 0,5.

PILASTRI:

Armatura longitudinale compresa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di $0,10 \cdot N_{ed}/f_{yd}$;

Barre longitudinali con diametro $\geq 12 \text{ mm}$;

Diametro staffe $\geq 6 \text{ mm}$ e comunque $\geq 1/4$ del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.

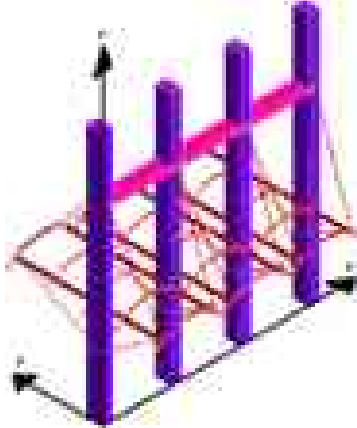
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

- $1/3$ e $1/2$ del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CDA e CDB;
- 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CDA e CDB.

- **SISTEMI DI RIFERIMENTO**

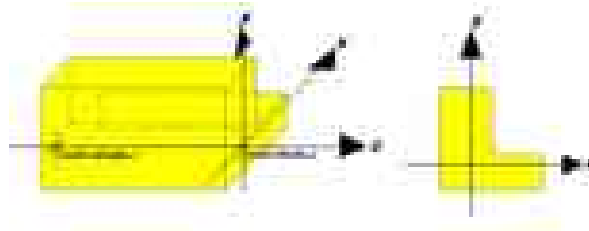
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

Il sistema di riferimento globale è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali (O-XYZ) dove l'asse Z rappresenta l'asse verticale rivolto verso l'alto. Le rotazioni sono considerate positive se concordi con gli assi vettori:



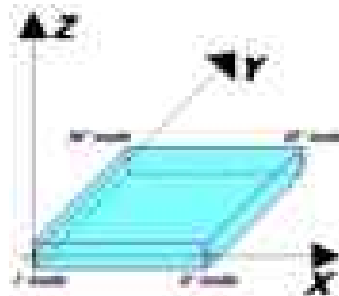
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

Il sistema di riferimento locale delle aste, inclinate o meno, è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse Z coincidente con l'asse longitudinale dell'asta ed orientamento dal nodo iniziale al nodo finale, gli assi X ed Y sono orientati come nell'archivio delle sezioni:



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse X coincidente con la direzione fra il primo ed il secondo nodo di input, l'asse Y giacente nel piano dello shell e l'asse Z in direzione dello spessore:



- **UNITÀ DI MISURA**

Si adottano le seguenti unità di misura:

- [lunghezze] = m
- [forze] = kgf / daN
- [tempo] = sec
- [temperatura] = °C

- **CONVENZIONI SUI SEGNI**

I carichi agenti sono:

- 1) Carichi e momenti distribuiti lungo gli assi coordinati;
- 2) Forze e coppie nodali concentrate sui nodi.

Le forze distribuite sono da ritenersi positive se concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta, quelle concentrate sono positive se concordi con il sistema di riferimento globale.

I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Tabella delle caratteristiche statiche dei profili e caratteristiche materiali.

Sez.	:	Numero d'archivio della sezione
U	:	Perimetro bagnato per metro di sezione
P	:	Peso per unità di lunghezza
A	:	Area della sezione
A _x	:	Area a taglio in direzione X
A _y	:	Area a taglio in direzione Y
J _x	:	Momento d'inerzia rispetto all'asse X
J _y	:	Momento d'inerzia rispetto all'asse Y
J _t	:	Momento d'inerzia torsionale
W _x	:	Modulo di resistenza a flessione, asse X
W _y	:	Modulo di resistenza a flessione, asse Y
W _t	:	Modulo di resistenza a torsione
i _x	:	Raggio d'inerzia relativo all'asse X
i _y	:	Raggio d'inerzia relativo all'asse Y
sver	:	Coefficiente per verifica a svergolamento ($h/(b \cdot i)$)
E	:	Modulo di elasticità normale
G	:	Modulo di elasticità tangenziale
s _{amm}	:	Tensione ammissibile
lambda	:	Valore massimo della snellezza
fe	:	Tipo di acciaio (1 = Fe360; 2 = Fe430; 3 = Fe510)
Ω	:	Prospetto per i coefficienti Ω (1 = a; 2 = b; 3 = c; 4 = d – Per le sezioni in legno: 5 = latifoglie dure; 6 = conifere)
Caric. extra	:	Coefficiente per carico estradossato per la verifica allo svergolamento
E.lim.	:	Eccentricità limite per evitare la verifica allo svergolamento
Coeff.'ni'	:	Coefficiente "ni"
ver.	:	-1 = non esegue verifica; 0 = verifica solo aste tese; 1 = verifica completa
gamma	:	peso specifico del materiale
W _x Plast.	:	Modulo di resistenza plastica in direzione X
W _y Plast.	:	Modulo di resistenza plastica in direzione Y
W _t Plast.	:	Modulo di resistenza plastica torsionale
A _x Plast.	:	Area a taglio plastica direzione X
A _y Plast.	:	Area a taglio plastica direzione Y
I _w	:	Costante di ingobbamento (momento di inerzia settoriale)
Num.Rit.Tors	:	Numero di ritegni torsionali

Tabella di stampa dell'archivio materiali.

Materiale N.ro	:	Numero identificativo del materiale in esame
Densità	:	Peso specifico del materiale
E _x * 1E3	:	Modulo elastico in direzione x moltiplicato per 10 al cubo
Ni.x	:	Coefficiente di Poisson in direzione x
Alfa.x	:	Coefficiente di dilatazione termica in direzione x
E _y * 1E3	:	Modulo elastico in direzione y moltiplicato per 10 al cubo
Ni.y	:	Coefficiente di Poisson in direzione y
Alfa.y	:	Coefficiente di dilatazione termica in direzione y
E11 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 1a colonna
E12 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 2a colonna
E13 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 3a colonna
E22 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 2a colonna
E23 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 3a colonna
E33 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 3a riga - 3a colonna

Tabella di stampa dell'archivio shell.

Sezione N.ro	:	<i>Numero identificativo dell'archivio sezioni (dal numero 601 in poi)</i>
Spessore	:	<i>Spessore dell'elemento</i>
Base foro	:	<i>Base di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)</i>
Altezza foro	:	<i>Altezza di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)</i>
Codice	:	<i>Codice identificativo della posizione del foro (1 = al centro; 0 = qualunque posizione)</i>
Ascissa foro	:	<i>Ascissa dello spigolo inferiore sinistro del foro</i>
Ordinata foro	:	<i>Ordinata dello spigolo inferiore sinistro del foro</i>
Tipo mater.	:	<i>Numero di archivio dei materiali shell</i>
Tipo elem.	:	<i>Schematizzazione dell'elemento a livello di calcolo:</i> <i>0 = Lastra – Piastra</i> <i>1 = Lastra</i> <i>2 = Piastra</i>

Tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le aste in elevazione, per quelle di fondazione, per i pilastri e per i setti.

Crit.N.ro	:	<i>Numero indicativo del criterio di progetto</i>
Elem.	:	<i>Tipo di elemento strutturale</i>
%Rig.Tors.	:	<i>Percentuale di rigidità torsionale</i>
Mod. E	:	<i>Modulo di elasticità normale</i>
Poisson	:	<i>Coefficiente di Poisson</i>
Sgmc	:	<i>Tensione massima di esercizio del calcestruzzo</i>
tauc0	:	<i>Tensione tangenziale minima</i>
tauc1	:	<i>Tensione tangenziale massima</i>
Sgmf	:	<i>Tensione massima di esercizio dell'acciaio</i>
Om.	:	<i>Coefficiente di omogeneizzazione</i>
Gamma	:	<i>Peso specifico del materiale</i>
Coprstaffa	:	<i>Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo</i>
Fi min.	:	<i>Diametro minimo utilizzabile per le armature longitudinali</i>
Fi st.	:	<i>Diametro delle staffe</i>
Lar. st.	:	<i>Larghezza massima delle staffe</i>
Psc	:	<i>Passo di scansione per i diagrammi delle caratteristiche</i>
Pos.pol.	:	<i>Numero di posizioni delle armature per la verifica di sezioni poligonali</i>
D arm.	:	<i>Passo di incremento dell'armatura per la verifica di sezioni poligonali</i>
Iteraz.	:	<i>Numero massimo di iterazioni per la verifica di sezioni poligonali</i>
Def. Tag.	:	<i>Deformabilità a taglio (si, no)</i>
%Scorr.Staf.	:	<i>Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe</i>
P.max staffe	:	<i>Passo massimo delle staffe</i>
P.min.staffe	:	<i>Passo minimo delle staffe</i>
tMt min.	:	<i>Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione</i>
Ferri parete	:	<i>Presenza di ferri di parete a taglio</i>
Ecc.lim.	:	<i>Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura</i>
Tipo ver.	:	<i>Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)</i>
Fl.rett.	:	<i>Flessione retta forzata per sezioni dissimmetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)</i>
Den.X pos.	:	<i>Denominatore della quantità $q \cdot I \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo</i>
Den.X neg.	:	<i>Denominatore della quantità $q \cdot I \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo</i>
Den.Y pos.	:	<i>Denominatore della quantità $q \cdot I \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo</i>

Den.Y neg.	:	Denominatore della quantità q^*/l per determinare il momento M_y minimo per la copertura del diagramma negativo
%Mag.car.	:	Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione di carico
Linear.	:	Coefficiente descrittivo del comportamento dell'asta: 1 = comportamento lineare sia a trazione che a compressione 2 = comportamento non lineare sia a trazione che a compressione. 3 = comportamento lineare solo a trazione. 4 = comportamento non lineare solo a trazione. 5 = comportamento lineare solo a compressione. 6 = comportamento non lineare solo a compressione.
Appesi	:	Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso; 0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso)
Min. T/sigma	:	Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)
Verif.Alette	:	Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)
Kwinkl.	:	Costante di sottofondo del terreno

Tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le verifiche agli stati limite.

Cri.Nro	:	Numero identificativo del criterio di progetto
Tipo Elem.	:	Tipo di elemento: trave di elevazione, trave di fondazione, pilastro, setto, setto elastico ("SHela")
fck	:	Resistenza caratteristica del calcestruzzo
fcd	:	Resistenza di calcolo del calcestruzzo
rcd	:	Resistenza di calcolo a flessione del calcestruzzo (massimo del diagramma parabola rettangolo)
fyk	:	Resistenza caratteristica dell'acciaio
fyd	:	Resistenza di calcolo dell'acciaio
Ey	:	Modulo elastico dell'acciaio
ec0	:	Deformazione limite del calcestruzzo in campo elastico
ecu	:	Deformazione ultima del calcestruzzo
eyu	:	Deformazione ultima dell'acciaio
Ac/At	:	Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa
Mt/Mtu	:	Rapporto fra il momento torcente di calcolo e il momento torcente resistente ultimo del calcestruzzo al di sotto del quale non si arma a torsione
Wra	:	Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare
Wfr	:	Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti
Wpe	:	Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti
σ Rara	:	Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni rare
σ Perm	:	Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni permanenti
σ_f Rara	:	Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare
SpRar	:	Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare
SpPer	:	Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti
Coef.Visc.:	:	Coefficiente di viscosità

Simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

Filo: Numero del filo fisso in pianta.

Ascissa: Ascissa.

Ordinata: Ordinata.

Simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota:** Numero identificativo della quota del piano.

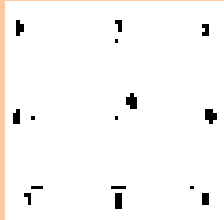
- **Altezza:** Altezza dallo spiccatto di fondazione.

- **Tipologia:** Le tipologie previste sono due:

0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

1 = Interpiano, ovvero quota intermedia che ha rilevanza ai fini della geometria strutturale ma la cui massa non viene considerata a questa quota ai fini sismici. I nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti.

Tabulato di stampa dei dati di input dei pilastri.

Filo	:	Numero del filo fisso in pianta su cui insiste il pilastro
Sez.	:	Numero di archivio della sezione del pilastro
Tipologia	:	<i>Descrive le seguenti grandezze:</i> <i>a) La forma attraverso le sigle 'Rett.'=rettangolare; 'a T'; 'ad I'; 'a C'; 'Circ.'=circolare; 'Polig.'=poligonale</i> <i>b) Gli ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza</i>
Magrone	:	<i>Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler</i>
Ang.	:	<i>Angolo di rotazione della sezione. L'angolo e' positivo se antiorario</i>
Codice	:	<i>Individua il posizionamento del filo fisso nella sezione. Per la sezione rettangolare valgono i seguenti codici di spigolo:</i>  Il codice zero, che è inizialmente associato al centro pilastro, permette anche degli scostamenti imposti esplicitamente del filo fisso dal centro del pilastro
dx	:	<i>Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse X in pianta</i>
dy	:	<i>Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse Y in pianta</i>
Crit.N.ro	:	<i>Numero identificativo del criterio di progetto associato al pilastro</i>

Tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

Trave	:	Numero identificativo della trave alla quota in esame
Sez.	:	Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
Base x Alt.	:	<i>Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza</i>
Magrone	:	<i>Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler</i>
Ang.	:	<i>Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse</i>
Filo in.	:	<i>Numero del filo fisso iniziale della trave</i>

Filo fin.	:	<i>Numero del filo fisso finale della trave</i>
Quota in.	:	<i>Quota dell'estremo iniziale della trave</i>
Quota fin.	:	<i>Quota dell'estremo finale della trave</i>
dx in	:	<i>Scostamento in X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento</i>
dx f	:	<i>Scostamento in X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento</i>
dy in	:	<i>Scostamento in Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento</i>
dy f	:	<i>Scostamento in Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento</i>
Pann.	:	<i>Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.</i>
Tamp.	:	<i>Carico sulla trave dovuto a tamponature</i>
Ball.	:	<i>Carico sulla trave dovuto a ballatoi</i>
Espl.	:	<i>Carico sulla trave imposto dal progettista</i>
Tot.	:	<i>Totale dei carichi verticali precedenti</i>
Torc.	:	<i>Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Orizz.	:	<i>Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Assia.	:	<i>Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Ali.	:	<i>Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica</i>
Crit.N.ro	:	<i>Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave</i>

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

Codice: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

Tx, Ty, Tz	:	Valori delle rigidzze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo del pilastro (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.
Rx, Ry, Rz	:	Valori delle rigidzze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento nella direzione della sconnessione inserita di valore pari alla rigidzza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Sigle usate nella tabella di stampa dell'input piastre.

Piastra N.ro	:	Numero identificativo della piastra in esame
Filo 1	:	Numero del filo fisso su cui è stato posto il primo spigolo della piastra
Filo 2	:	Numero del filo fisso su cui è stato posto il secondo spigolo della piastra
Filo 3	:	Numero del filo fisso su cui è stato posto il terzo spigolo della piastra
Filo 4	:	Numero del filo fisso su cui è stato posto il quarto spigolo della piastra
Tipo carico	:	Numero di archivio delle tipologie di carico
Quota filo 1	:	Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del primo filo fisso
Quota filo 2	:	Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del secondo filo fisso
Quota filo 3	:	Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del terzo filo fisso
Quota filo 4	:	Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del quarto filo fisso
Tipo sezione	:	Numero identificativo della sezione della piastra
Spessore	:	Spessore della piastra
Kwinkler	:	Costante di Winkler del terreno su cui poggia la piastra (zero nel caso di piastre in elevazione)
Tipo mater.	:	Numero di archivio dei materiali shell

Sigle usate nel tabulato di stampa dei carichi e vincoli nodali.

Filo	:	Numero identificativo del filo fisso
Quo N.	:	Numero identificativo della quota di riferimento secondo la codifica dell'input quote
D.Quo.	:	Delta quota, ovvero scostamento della quota del nodo dalla quota di riferimento
P. Sis	:	Piano sismico di appartenenza del nodo in esame. È possibile avere più piani sismici alla stessa quota di impalcato
Codi	:	Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata: <div style="text-align: center;"> <i>I</i> = Incastro <i>A</i> = Automatico <i>C</i> = Cerniera sferica <i>E</i> = Esplicito </div> <p><i>Il vincolo di tipo 'A', cioè automatico, corrisponde ad un tipo di vincolo scelto dal programma in funzione delle varie situazioni strutturali riscontrate. Per valutare quale tipo di vincolo è stato imposto da CDSWin in questi casi è necessario riferirsi ai dati delle successive colonne della presente tabella di stampa</i></p>
Tx, Ty, Tz	:	Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo
Rx, Ry, Rz	:	Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo
Fx, Fy, Fz	:	Valori delle forze concentrate applicate al nodo in esame
Mx, My, Mz	:	Valori delle coppie concentrate applicate al nodo in esame

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

PROFILATI IPE							
Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	a mm	e mm	r mm	Mat. N.ro
1109	HEB200	200,0	200,0	9,0	15,0	18,0	1
1113	HEB240	240,0	240,0	10,0	17,0	21,0	1
1195	IPE300	300,0	150,0	7,1	10,7	15,0	1

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE														
CARATTERISTICHE STATICHE DEI PROFILI														
Sez. N.ro	U m2/m	P kg/m	A cmq	Ax cmq	Ay cmq	Jx cm4	Jy cm4	Jt cm4	Wx cm3	Wy cm3	Wt cm3	ix cm	iy cm	sver 1/cm
1109	1,15	61,3	78,08	19,65	15,96	5696,2	2003,4	49,1	569,62	200,34	32,75	8,54	5,07	0,67
1113	1,38	83,2	105,99	26,76	21,38	11259,3	3922,7	85,5	938,28	326,89	50,28	10,31	6,08	0,59
1195	1,16	42,2	53,81	10,32	18,88	8356,1	603,8	15,6	557,08	80,50	14,56	12,46	3,35	1,87

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE							
DATI PER VERIFICHE EUROCODICE							
Sez. N.ro	Descrizione	Wx Plastico cm3	Wy Plastico cm3	Wt Plastico cm3	Ax Plastico cm2	Ay Plastico cm2	Iw cm6
1109	HEB200	642,55	305,81	51,88	62,78	24,83	171125,0
1113	HEB240	1053,15	498,42	79,66	85,39	33,22	486946,4
1195	IPE300	628,36	125,22	24,19	34,03	25,68	125934,1

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO								
CARATTERISTICHE MATERIALE								
Mat. N.ro	E kg/cmq	G kg/cmq	lambda max	Tipo Acciaio	Verifica	Gamma kg/mc	Lung/ SpLim	Tipo Profilat.
1	2100000	850000	200,0	S275	Completa	7850	250	a Caldo

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA													
Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex*1E3 kg/cmq	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cmq	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cmq	E12*1E3 kg/cmq	E13*1E3 kg/cmq	E22*1E3 kg/cmq	E23*1E3 kg/cmq	E33*1E3 kg/cmq
1	2500	323	0,20	1,00	323	0,20	1,00	337	67	0	337	0	135
6	1900	5	0,25	1,00	5	0,25	1,00	5	1	0	5	0	2
7	1900	20	0,25	1,00	20	0,25	1,00	21	5	0	21	0	8
8	1900	15	0,25	1,00	15	0,25	1,00	16	4	0	16	0	6
9	1900	5	0,25	1,00	5	0,25	1,00	5	1	0	5	0	2
10	1900	20	0,25	1,00	20	0,25	1,00	21	5	0	21	0	8
11	1900	15	0,25	1,00	15	0,25	1,00	16	4	0	16	0	6
12	1800	25	0,25	1,00	25	0,25	1,00	27	7	0	27	0	10
13	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
14	1800	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
15	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
16	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12
17	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12

ARCHIVIO SEZIONI SHELLS				
Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)	
601	30	1	LASTRA-PIASTRA	
602	25	1	LASTRA-PIASTRA	
603	32	1	LASTRA-PIASTRA	
604	40	1	LASTRA-PIASTRA	
605	35	1	LASTRA-PIASTRA	

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO											
Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO	
1	300	0	0	87	CopNeve>1k	0,7	0,5	0,2			
2	0	100	300	0	Categ. B	0,7	0,5	0,3			
3	0	300	0	0	Categ. B	0,7	0,5	0,3			
4	50	50	0	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0			
5	50	50	0	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0			
6	50	50	0	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0			
7	50	50	0	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0			
8	50	50	0	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0			
9	200	0	400	0	Scale2005	0,7	0,7	0,6			
10	250	150	50	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0			
11	0	50	50	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0			
12	250	200	300	0	Categ. B	0,7	0,5	0,3			
13	40	0	0	87	CopNeve>1k	0,7	0,5	0,2			

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO												
Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO		
14	0	100	300	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0				
15	30	50	50	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0				
16	30	0	0	87	CopNeve>1k	0,7	0,5	0,2				
17	40	0	0	87	CopNeve>1k	0,7	0,5	0,2				

CRITERI DI PROGETTO								
IDEN		ASTE FONDAZIONE						
Crit N.ro	Min T/σ	Verif. Alette	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τMtmin kg/cmq	Ferri parete	
2	no	no	100	33	10	3	no	

CRITERI DI PROGETTO																		
IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER.COSTRUTTIVE						FLAG
Crit	Elem.	% Rig	% Rig	Classe	Classe	Mod. El	Pois	Gamma	Tipo	Tipo	Toll.	Copr	Copr	Fi	Fi	Lun	Li	App
N.ro		Tors.	Fless	CLS	Acciaio	kg/cmq	son	kg/mc	Ambiente	Armatura	Copr.	staf	ferr	min	st	sta	n.	esi
1	ELEV.	10	100	C28/35	FeB44k	323082	0,20	2500	XC2/XC3	POCO SENS.	0,00	2,5	4,0	14	8	60	0	0
2	FOND.	10	100	C25/30	FeB44k	314758	0,20	2500	XC2/XC3	POCO SENS.	0,00	2,5	4,0	14	8	60	0	
3	PILAS	60	100	C28/35	FeB44k	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,5	14	8	50	0	

CRITERI DI PROGETTO																			
CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																			
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rocl	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar --- kg/cmq	σcPer ---	σfRar ---
1	ELEV.	280,0	158,0	158,0	4400	4400	3826	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	168,0	126,0	3520
2	FOND.	250,0	141,0	141,0	4400	4400	3826	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	150,0	112,0	3520
3	PILAS	280,0	158,0	158,0	4400	4400	3826	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	168,0	126,0	3520

MATERIALI SHELL IN C.A.												
IDENT	%	CARATTERISTICHE					DURABILITA'			COPRIFERRO		
Mat. N.ro	Rig Fls	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. E kg/cmq	Pois son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Setti (cm)	Piastre (cm)	
1	100	C28/35	FeB44k	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	2,0	

MATERIALI SHELL IN C.A.																			
CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																			
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rocl	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar --- kg/cmq	σcPer ---	σfRar ---
1	SETTI	280,0	158,0	158,0	4400	4400	3826	2100000	0,20	0,35	1,00	50			0,4	0,3	168,0	126,0	3520

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI										
IDEN	COSTANTE WINKLER			IDEN	COSTANTE WINKLER			IDEN	COSTANTE WINKLER	
Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc		Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc		Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc
1	10,00	0,00		2	10,00	0,00		3	15,00	1,50
4	15,00	1,50		5	15,00	1,50				

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	25,00	Altezza edificio (m)	15,00
Massima dimens. dir. Y (m)	11,00	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	TERZA
Longitudine Est (Grd)	11,26884	Latitudine Nord (Grd)	43,77142
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1,40000
Sistema Costruttivo Dir.1	C.A.	Sistema Costruttivo Dir.2	C.A.
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	Regolarita' in Pianta	NO
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O.			
Probabilita' Pvr	0,81	Periodo di Ritorno Anni	45,00
Accelerazione Ag/g	0,05	Periodo T'c (sec.)	0,26
Fo	2,58	Fv	0,81
Fattore Stratigrafia 'S'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,13
Periodo TC (sec.)	0,38	Periodo TD (sec.)	1,82
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	75,00
Accelerazione Ag/g	0,06	Periodo T'c (sec.)	0,28
Fo	2,60	Fv	0,89
Fattore Stratigrafia 'S'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,13
Periodo TC (sec.)	0,40	Periodo TD (sec.)	1,86
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	712,00
Accelerazione Ag/g	0,15	Periodo T'c (sec.)	0,31
Fo	2,40	Fv	1,25
Fattore Stratigrafia 'S'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,14
Periodo TC (sec.)	0,43	Periodo TD (sec.)	2,20
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 1			
Classe Duttilita'	BASSA	Sotto-Sistema Strutturale	Telaio
AlfaU/Alfa1	1,15	Fattore riduttivo KW	1,00
Fattore di struttura 'q'	2,76		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 2			
Classe Duttilita'	BASSA	Sotto-Sistema Strutturale	Telaio
AlfaU/Alfa1	1,15	Fattore riduttivo KW	1,00
Fattore di struttura 'q'	2,76		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per carpenteria	1,05	Verif.Instabilita' acciaio:	1,05
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondament.:	1,30
Livello conoscenza	LC2		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI DI CALCOLO PER AZIONE VENTO			
Zona Geografica	6	Altitudine s.l.m. (m)	566,00
Distanza dalla costa (km)	22,00	Tempo di Ritorno (anni)	50,00
Classe di Rugosita'	D	Coefficiente Topografico	1,00
Coefficiente dinamico	1,00	Coefficiente di attrito	0,01
Velocita' di riferim. (m/s)	29,34	Pressione di riferim.(kg/mq)	53,81
Categoria di Esposizione	III		
La costruzione ha (o puo' anche avere in condizioni eccezionali) una parete con aperture di superficie minore di 1/3 di quella totale.			
Il calcolo delle azioni del vento e' effettuato in base al punto 3.3 del D.M. 2008 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/12/2009			
DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE			
Zona Geografica	III	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	566	Coefficiente di forma	0,80
Tipo di Esposizione	Ventosa	Coefficiente di esposizione	0,90
Carico di riferimento kg/mq	121	Carico neve di calcolo kg/mq	87,00
Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2008 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/02/2008			

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI						
Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
139	-26,46	6,78		140	-22,99	6,78
141	-18,89	6,78		142	-11,08	6,78
143	-7,17	6,78		144	-6,17	6,78
148	-4,60	6,78		151	-7,17	1,84
152	-7,17	0,31		153	-7,17	-0,84
156	-3,59	-0,37		157	-11,08	0,31
158	-11,08	-1,36		159	-18,89	0,31
160	-18,89	-2,41		161	-22,99	1,78
162	-22,99	0,22		163	-22,99	-1,44
164	-22,99	-2,95		165	-25,01	0,22
166	-25,01	-1,44		167	-25,01	-3,24
168	-26,57	1,78		169	-26,60	0,22
170	-26,62	-0,72		171	-26,47	-3,43
246	-26,53	3,28		247	-3,99	2,41
248	-18,89	1,78		249	-11,08	1,78
253	-25,59	6,78		262	-26,51	-3,12
263	-18,93	-2,10		264	-23,03	-2,63
265	-4,29	4,59		266	-7,17	4,31
267	-26,46	4,31		268	-22,99	4,31
269	-7,21	-0,53		270	-3,64	-0,06
271	-11,12	-1,04		272	-18,89	4,31
273	-11,08	4,31				

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	Irreg XY	Tamp Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	Irreg XY	Tamp Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	6,04	Piano sismico	NO	NO
2	9,52	Piano sismico	NO	NO	3	0,50	Interpiano	NO	NO
4	1,66	Interpiano	NO	NO	5	2,34	Interpiano	NO	NO
6	3,54	Interpiano	NO	NO	7	4,35	Interpiano	NO	NO
8	5,34	Interpiano	NO	NO	9	12,87	Piano sismico	NO	NO
10	11,04	Interpiano	NO	NO	11	7,78	Interpiano	NO	NO
12	1,04	Interpiano	NO	NO	13	8,52	Interpiano	NO	NO

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 6.04 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
161	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
248	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 9.52 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
161	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
248	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 1.66 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
161	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
248	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 2.34 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
161	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
248	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 3.54 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
161	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
248	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 4.35 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
161	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
248	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 5.34 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
161	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
248	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 12.87 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
160	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
161	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
248	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 11.03 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
160	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
161	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
248	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 7.78 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
161	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
248	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 1.04 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
161	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
248	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 8.52 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
161	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
248	1109	HEB200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 6.04 m

		DATI GENERALI					QUOTE			SCOSTAMENTI					CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fin fil	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro		
50	1109	Tel.SismoRes.	0	163	164	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	557	0	0	0	557	0	0	0	60	101		
117	1109	Tel.SismoRes.	0	162	161	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	1048	0	0	0	1048	0	0	0	60	101		

SETTI ALLA QUOTA 6.04 m

		GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI										PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.R	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm		
1	602	25	167	164	6,04	6,04	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
17	602	25	246	168	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	1093	0	0	0	1093	0	0	0	60	0	0					
29	602	25	139	253	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
31	602	25	144	148	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
47	602	25	148	265	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					

SETTI ALLA QUOTA 6.04 m																										
		GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI						PRESSIONI		RINFORZI MUR				
Sett N.ro	Sez N.r.	Sp. cm	fil in.	fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
51	602	25	153	156	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
52	602	25	158	153	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
53	602	25	160	158	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
61	602	25	164	160	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
62	602	25	171	167	6,04	6,04	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
65	602	25	139	267	6,04	6,04	0	0	0	-5	0	0	1073	0	0	0	1073	0	0	0	60	0	0			
66	602	25	168	169	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
67	602	25	169	170	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
68	602	25	170	171	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
76	602	25	140	268	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	1073	0	0	0	1073	0	0	0	60	0	0			
77	602	25	141	272	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
78	602	25	142	273	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
79	602	25	162	163	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
82	602	25	165	162	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
83	602	25	165	166	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
96	602	25	166	163	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
101	602	25	168	161	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	50	0	0	0	50	0	0	0	0	0	0			
102	602	25	140	141	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	645	0	0	645	0	0	0	0	0	0			
103	602	25	157	158	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
104	602	25	159	160	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
105	602	25	141	142	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	645	0	0	645	0	0	0	0	0	0			
106	602	25	142	143	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	645	0	0	645	0	0	0	0	0	0			
107	602	25	143	144	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	645	0	0	645	0	0	0	0	0	0			
118	602	25	249	157	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
240	602	25	248	159	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
241	602	25	253	140	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	86	0	0	86	0	0	0	0	0	0			
257	602	25	247	156	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
269	602	25	267	246	6,04	6,04	-5	0	0	0	0	0	1083	0	0	0	1083	0	0	0	60	0	0			
270	602	25	268	161	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	1090	0	0	0	1090	0	0	0	60	0	0			
271	602	25	272	248	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
272	602	25	273	249	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
273	602	25	265	247	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

FORI SETTI ALLA QUOTA 6.04 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
257	1	179	210	LIBERO	90	34	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna	0	1	16	4	8	15	1

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 9.52 m																							
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI									
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fin. in.	Fin fin	Q.in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro
93	1113	Tel.SismoRes.	0	249	157	9,52	9,52	0	0	-20	0	0	-20	4029	0	0	0	4029	0	0	0	0	101
105	1113	Tel.SismoRes.	0	248	159	9,52	9,52	0	0	-20	0	0	-20	4168	0	0	0	4168	0	0	0	0	101
223	1113	Tel.SismoRes.	0	161	162	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
227	1113	Tel.SismoRes.	0	163	164	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	605	0	0	0	605	0	0	0	60	101
229	1109	Tel.SismoRes.	0	161	248	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	900	0	0	0	900	0	0	0	101

SETTI ALLA QUOTA 9.52 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r.	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	602	25	167	164	9,52	9,52	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
12	602	25	143	142	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
30	602	25	247	265	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	1872	0	0	0	1872	0	0	0	0	0	0			
47	602	25	139	253	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
49	602	25	160	158	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	36	0	0	0	36	0	0	0	0	0	0			
50	602	25	164	160	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
53	602	25	171	167	9,52	9,52	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
60	602	25	139	267	9,52	9,52	0	0	0	-5	0	0	1502	0	0	0	1502	0	0	0	0	0	0			
61	602	25	168	169	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	1193	0	0	0	1193	0	0	0	0	0	0			
62	602	25	169	170	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	2074	0	0	0	2074	0	0	0	0	0	0			
63	602	25	170	171	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	1809	0	0	0	1809	0	0	0	0	0	0			
64	602	25	141	272	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	3506	0	0	0	3506	0	0	0	0	0	0			
65	602	25	142	273	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	3408	0	0	0	3408	0	0	0	0	0	0			
66	602	25	162	163	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
67	602	25	165	162	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
68	602	25	165	166	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
69	602	25	166	163	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
70	602	25	168	161	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
71	602	25	157	158	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	3634	0	0	0	3634	0	0	0	0	0	0			
72	602	25	159	160	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	3813	0	0	0	3813	0	0	0	0	0	0			
74	602	25	140	141	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

SETTI ALLA QUOTA 9.52 m																												
		GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI										PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.F.	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	l'amp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm		
78	602	25	141	142	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	36	0	0	0	36	0	0	0	0	0	0					
80	602	25	158	153	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
82	602	25	153	156	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
84	602	25	156	247	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	1960	0	0	0	1960	0	0	0	0	0	0					
87	602	25	148	144	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
91	602	25	144	143	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
228	602	25	246	168	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
259	602	25	253	140	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
271	602	25	267	246	9,52	9,52	-5	0	0	0	0	0	1349	0	0	0	1349	0	0	0	0	0	0					
272	602	25	272	248	9,52	9,52	0	0	0	0	-16	0	2102	0	0	0	2102	0	0	0	0	0	0					
273	602	25	273	249	9,52	9,52	0	0	0	0	-16	0	3885	0	0	0	3885	0	0	0	0	0	0					
274	602	25	265	148	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	1789	0	0	0	1789	0	0	0	0	0	0					

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA .5 m																										
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin.	Q.in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo		
1	35	Tel.SismoRes.	0	167	171	0,50	0,50	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
16	36	Tel.SismoRes.	0	139	253	0,50	0,50	-31	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
17	36	Tel.SismoRes.	0	140	141	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	140	0	0	140	0	0	0	0	0	2	2	
18	36	Tel.SismoRes.	0	141	142	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	140	0	0	140	0	0	0	0	0	2	2	
19	36	Tel.SismoRes.	0	142	143	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	140	0	0	140	0	0	0	0	0	2	2	
20	36	Tel.SismoRes.	0	143	144	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	140	0	0	140	0	0	0	0	0	2	2	
21	36	Tel.SismoRes.	0	144	148	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
22	36	Tel.SismoRes.	0	148	265	0,50	0,50	0	20	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
23	36	Tel.SismoRes.	0	143	266	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
27	36	Tel.SismoRes.	0	151	152	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
28	36	Tel.SismoRes.	0	152	269	0,50	0,50	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
29	35	Tel.SismoRes.	0	156	153	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
30	35	Tel.SismoRes.	0	153	158	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
31	35	Tel.SismoRes.	0	158	160	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
32	35	Tel.SismoRes.	0	160	164	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
33	35	Tel.SismoRes.	0	164	167	0,50	0,50	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
34	35	Tel.SismoRes.	0	168	246	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
35	35	Tel.SismoRes.	0	169	168	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
36	35	Tel.SismoRes.	0	170	169	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
37	35	Tel.SismoRes.	0	171	262	0,50	0,50	4	-31	0	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
38	36	Tel.SismoRes.	0	140	268	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
39	36	Tel.SismoRes.	0	161	162	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	1019	0	0	0	1019	0	0	0	0	60	2	2	
40	36	Tel.SismoRes.	0	141	272	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
42	36	Tel.SismoRes.	0	159	263	0,50	0,50	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
43	36	Tel.SismoRes.	0	142	273	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
50	36	Tel.SismoRes.	0	157	271	0,50	0,50	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
51	36	Tel.SismoRes.	0	162	163	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
52	36	Tel.SismoRes.	0	163	264	0,50	0,50	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
53	36	Tel.SismoRes.	0	165	162	0,50	0,50	-20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
54	36	Tel.SismoRes.	0	165	166	0,50	0,50	0	50	0	-50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
55	36	Tel.SismoRes.	0	166	163	0,50	0,50	-20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
56	36	Tel.SismoRes.	0	168	161	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
75	35	Tel.SismoRes.	0	246	267	0,50	0,50	0	0	0	-5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
76	36	Tel.SismoRes.	0	247	270	0,50	0,50	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
77	36	Tel.SismoRes.	0	248	159	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
78	36	Tel.SismoRes.	0	249	157	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
79	36	Tel.SismoRes.	0	253	140	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
88	35	Tel.SismoRes.	0	262	170	0,50	0,50	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
89	36	Tel.SismoRes.	0	263	160	0,50	0,50	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
90	36	Tel.SismoRes.	0	264	164	0,50	0,50	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
91	36	Tel.SismoRes.	0	269	153	0,50	0,50	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
92	36	Tel.SismoRes.	0	271	158	0,50	0,50	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
93	36	Tel.SismoRes.	0	270	156	0,50	0,50	-1	0	0	5	-41	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
94	36	Tel.SismoRes.	0	266	151	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
95	36	Tel.SismoRes.	0	268	161	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
96	36	Tel.SismoRes.	0	272	248	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
97	36	Tel.SismoRes.	0	273	249	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
98	35	Tel.SismoRes.	0	267	139	0,50	0,50	-5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
101	36	Tel.SismoRes.	0	265	247	0,50	0,50	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 1.66 m																									
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo	Elemento fini sismici	Ang Grd	Fin in.	Fin fil	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	famp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro	
18	1109	Tel.	SismoRes.	0	169	165	1.66	1.66	0	0	0	0	0	0	895	0	0	0	0	895	0	0	0	60	101

SETTI ALLA QUOTA 1.66 m						
	GEOMETRIA	QUOTE	SCOSTAMENTI	CARICHI VERTICALI	PRESSIONI	RINFORZI MUR

Sett N.ro	Sez N.ro	Sp. cm	File in.	File fin	Q.in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	602	25	167	164	1,66	1,66	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
17	602	25	139	253	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
22	602	25	144	148	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
23	602	25	148	265	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
24	602	25	143	266	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
25	602	25	151	152	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
27	602	25	153	156	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
28	602	25	158	153	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
29	602	25	160	158	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
30	602	25	164	160	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
31	602	25	171	167	1,66	1,66	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
32	602	25	139	267	1,66	1,66	0	0	0	-5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
41	602	25	168	169	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	1019	0	0	0	1019	0	0	0	60	0	0			
42	602	25	169	170	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
43	602	25	170	171	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
44	602	25	140	268	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
46	602	25	141	272	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
48	602	25	142	273	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
50	602	25	162	163	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
52	602	25	165	162	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
53	602	25	165	166	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
54	602	25	166	163	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
61	602	25	246	168	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
62	602	25	247	156	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
63	602	25	248	159	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
64	602	25	249	157	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
65	602	25	253	140	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
69	602	25	267	246	1,66	1,66	-5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
70	602	25	268	161	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
71	602	25	272	248	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
72	602	25	273	249	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
73	602	25	265	247	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
74	602	25	266	151	1,66	1,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

FORI SETTI ALLA QUOTA 1.66 m

Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
50	1	80	210	LIBERO	42	0	Nessuna	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna	0	1	16	4	8	15	1
72	1	90	210	LIBERO	77	0	Nessuna	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna	0						
73	1	80	240	LIBERO	55	0	Nessuna	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna	0	1	16	4	8	15	1

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 2.34 m

		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	File in.	File fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro			
46	1109	Tel.SismoRes.	0	166	167	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	559	0	0	0	559	0	0	0	60	101			

SETTI ALLA QUOTA 2.34 m

		GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI VERTICALI										PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	File in.	File fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
1	602	25	167	164	2,34	2,34	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
16	602	25	139	253	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
17	602	25	144	148	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
18	602	25	148	265	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
19	602	25	143	266	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
20	602	25	151	152	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
21	602	25	153	156	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
22	602	25	158	153	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
23	602	25	160	158	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
24	602	25	164	160	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
25	602	25	171	167	2,34	2,34	0	0	0	0	1	0	967	0	0	0	967	0	0	0	60	0	0				
26	602	25	139	267	2,34	2,34	0	0	0	-5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
27	602	25	168	169	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
28	602	25	169	170	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
29	602	25	170	171	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
30	602	25	140	268	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
31	602	25	141	272	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
32	602	25	142	273	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
41	602	25	162	163	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
42	602	25	165	162	2,34	2,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				

Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	602	25	167	164	4,35	4,35	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
16	602	25	139	253	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
17	602	25	144	148	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
18	602	25	148	265	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
19	602	25	143	266	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
20	602	25	151	152	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
21	602	25	153	156	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
22	602	25	158	153	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
23	602	25	160	158	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
24	602	25	164	160	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
25	602	25	171	167	4,35	4,35	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
26	602	25	139	267	4,35	4,35	0	0	0	-5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
29	602	25	168	169	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	933	0	0	0	933	0	0	0	60	0	0			
30	602	25	169	170	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
31	602	25	170	171	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
32	602	25	140	268	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
39	602	25	141	272	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
40	602	25	142	273	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
41	602	25	162	163	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
42	602	25	165	162	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
43	602	25	165	166	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
44	602	25	166	163	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
45	602	25	168	161	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
46	602	25	248	159	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
47	602	25	249	157	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
48	602	25	246	168	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
68	602	25	253	140	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
69	602	25	247	156	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
76	602	25	267	246	4,35	4,35	-5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
77	602	25	268	161	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
78	602	25	272	248	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
79	602	25	273	249	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
80	602	25	265	247	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
81	602	25	266	151	4,35	4,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

FORI SETTI ALLA QUOTA 4.35 m

Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz. Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
22	1	120	50	LIBERO	260	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna	0	1	16	4	8	15	1

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 5.34 m

		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fino ismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro		
48	1113	Tel.SismoRes.	0	159	160	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	5407	0	0	0	5407	0	0	0	30	101		
49	1109	Tel.SismoRes.	0	166	167	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	467	0	0	0	467	0	0	0	60	101		
70	1113	Tel.SismoRes.	0	157	158	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	4244	0	0	0	4244	0	0	0	30	101		
71	1113	Tel.SismoRes.	0	152	153	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	2602	0	0	0	2602	0	0	0	30	101		

SETTI ALLA QUOTA 5.34 m

		GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI VERTICALI										PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
1	602	25	167	164	5,34	5,34	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
16	602	25	139	253	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
17	602	25	144	148	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
18	602	25	148	265	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	1054	0	0	0	1054	0	0	0	30	0	0				
19	602	25	143	266	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	2321	0	0	0	2321	0	0	0	30	0	0				
20	602	25	151	152	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	2651	0	0	0	2651	0	0	0	30	0	0				
21	602	25	153	156	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	63	0	0	0	63	0	0	0	0	0	0				
22	602	25	158	153	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	63	0	0	0	63	0	0	0	0	0	0				
23	602	25	160	158	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	63	0	0	0	63	0	0	0	0	0	0				
24	602	25	164	160	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
25	602	25	171	167	5,34	5,34	0	0	0	0	1	0	997	0	0	0	997	0	0	0	60	0	0				
26	602	25	139	267	5,34	5,34	0	0	0	-5	0	0	2119	0	0	0	2119	0	0	0	30	0	0				
29	602	25	168	169	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	1685	0	0	0	1685	0	0	0	30	0	0				
30	602	25	169	170	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	2921	0	0	0	2921	0	0	0	30	0	0				
31	602	25	170	171	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	2549	0	0	0	2549	0	0	0	30	0	0				
32	602	25	140	268	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
36	602	25	141	272	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	4918	0	0	0	4918	0	0	0	30	0	0				
37	602	25	142	273	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	4133	0	0	0	4133	0	0	0	30	0	0				
38	602	25	162	163	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
41	602	25	165	162	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
42	602	25	165	166	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
44	602	25	166	163	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
45	602	25	168	161	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
46	602	25	248	159	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	5758	0	0	0	5758	0	0	0	30	0	0				

SETTI ALLA QUOTA 5.34 m																										
		GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI						PRESSIONI		RINFORZI MUR				
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia %	Ali	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
47	602	25	249	157	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	4333	0	0	0	4333	0	0	0	30	0	0			
64	602	25	140	141	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
65	602	25	141	142	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	63	0	0	0	63	0	0	0	0	0	0			
66	602	25	142	143	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	63	0	0	0	63	0	0	0	0	0	0			
67	602	25	143	144	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
68	602	25	246	168	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
69	602	25	247	156	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	1300	0	0	0	1300	0	0	0	30	0	0			
72	602	25	253	140	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
79	602	25	267	246	5,34	5,34	-5	0	0	0	0	0	1904	0	0	0	1904	0	0	0	30	0	0			
80	602	25	268	161	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
81	602	25	272	248	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	2960	0	0	0	2960	0	0	0	30	0	0			
82	602	25	273	249	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	4333	0	0	0	4333	0	0	0	30	0	0			
83	602	25	265	247	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	1153	0	0	0	1153	0	0	0	30	0	0			
84	602	25	266	151	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	2547	0	0	0	2547	0	0	0	30	0	0			

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 12.87 m																										
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento	Ang Grd	Fin in.	Fin fin	Q.in (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot. kg / m	Torc kg	Orizz kg / m	Assia %	Ali %	Crit N.ro			
363	1109	Tel.SismoRes.	0	161	162	12,87	12,87	0	0	0	0	0	0	1815	0	0	0	1815	0	0	0	0	101			
364	1109	Tel.SismoRes.	0	163	164	12,87	12,87	0	0	0	0	0	0	1923	0	0	0	1923	0	0	0	0	101			
365	1109	Tel.SismoRes.	0	161	248	12,87	12,87	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
367	1109	Tel.SismoRes.	0	248	160	12,87	12,87	0	0	0	0	0	0	1102	0	0	0	1102	0	0	0	0	101			

SETTI ALLA QUOTA 12.87 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI							PRESSIONI		RINFORZI MUR				
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia %	Ali	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	602	25	167	164	12,87	12,87	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
3	602	25	171	167	12,87	12,87	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
8	602	25	168	169	12,87	12,87	0	0	0	0	0	0	781	0	0	0	781	0	0	0	0	0	0			
356	602	25	169	170	12,87	12,87	0	0	0	0	0	0	975	0	0	0	975	0	0	0	0	0	0			
357	602	25	170	171	12,87	12,87	0	0	0	0	0	0	904	0	0	0	904	0	0	0	0	0	0			
358	602	25	162	163	12,87	12,87	0	0	0	0	0	0	2009	0	0	0	2009	0	0	0	0	0	0			
359	602	25	165	162	12,87	12,87	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
360	602	25	165	166	12,87	12,87	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
361	602	25	166	163	12,87	12,87	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
362	602	25	168	161	12,87	12,87	0	0	0	0	0	0	36	0	0	0	36	0	0	0	0	0	0			
366	602	25	164	160	12,87	12,87	0	0	0	0	0	0	36	0	0	0	36	0	0	0	0	0	0			
368	602	25	168	246	12,87	12,87	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

SETTI ALLA QUOTA 11.03 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI						PRESSIONI		RINFORZI MUR					
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia %	Ali	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	602	25	167	164	11,04	11,04	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
2	602	25	171	167	11,04	11,04	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
6	602	25	168	169	11,04	11,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
29	602	25	169	170	11,04	11,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
30	602	25	170	171	11,04	11,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
31	602	25	162	163	11,04	11,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
32	602	25	165	162	11,04	11,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
33	602	25	165	166	11,04	11,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
34	602	25	166	163	11,04	11,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
35	602	25	168	161	11,04	11,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
37	602	25	164	160	11,04	11,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
38	602	25	168	246	11,04	11,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

FORI SETTI ALLA QUOTA 11.03 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
31	1	80	210	LIBERO	42	0	Nessuna	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna	0	1	16	4	8	15	1

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 7.78 m																										
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo	Elemento	Ang	Fin	Fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tramp	Ball	Espl	Tot.	Torc	Orizz	Assia	Ali	Crit		
			fini sismici	Grd	in.	fin.												kg / m		kg	kg / m	%	%	N.ro		
1	1109	Tel.SismoRes.		0	169	165	7.78	7.78	0	0	0	0	0	0	893	0	0	0	893	0	0	0	60	101		

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 0 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						10	-22,99	0,22
						11	-22,99	1,78
7	2	1	30,0	10,0	1	1	-25,01	0,22
						2	-25,01	-1,44
						3	-22,99	-1,44
						4	-22,99	0,22

NODI ALLA QUOTA 12.87 m																
IDENTIFICAZIONE					RIGIDENZE NODO ESTERNE						CARICHI NODALI CONCENTRATI					
Filo N.ro	Quo N.	D.Quo cm	P. sis	Co di	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	Fx (t)	Fy (t)	Fz (t)	Mx (t-m)	My (t-m)	Mz (t-m)
159	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
160	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
161	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
162	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
163	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
164	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
165	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
166	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
167	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
168	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
169	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
170	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
171	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
246	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
248	9	-30	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

NODI INTERNI SHELL						
IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)	
588	-24,00	-3,09	0,50	0,00	0,00	
589	-24,00	-3,09	1,04	0,00	0,37	
590	-5,38	6,78	0,50	0,00	0,00	
591	-5,38	6,78	1,04	0,00	0,28	
592	-4,45	5,68	0,50	0,00	0,00	
593	-4,45	5,68	1,04	0,00	0,40	
594	-7,17	5,54	0,50	0,00	0,00	
595	-7,17	5,54	1,04	0,00	0,45	
596	-7,17	1,08	0,50	0,00	0,00	
597	-7,17	1,08	1,04	0,00	0,28	
598	-6,27	-0,73	0,50	0,00	0,00	
599	-5,38	-0,61	0,50	0,00	0,00	
600	-4,49	-0,49	0,50	0,00	0,00	
601	-6,27	-0,73	1,04	0,00	0,33	
602	-5,38	-0,61	1,04	0,00	0,33	
603	-4,49	-0,49	1,04	0,00	0,33	
604	-10,10	-1,23	0,50	0,00	0,00	
605	-9,12	-1,10	0,50	0,00	0,00	
606	-8,14	-0,97	0,50	0,00	0,00	
607	-10,10	-1,23	1,04	0,00	0,36	
608	-9,12	-1,10	1,04	0,00	0,36	
609	-8,14	-0,97	1,04	0,00	0,36	
610	-17,58	-2,24	0,50	0,00	0,00	
611	-16,28	-2,06	0,50	0,00	0,00	
612	-14,98	-1,89	0,50	0,00	0,00	
613	-13,68	-1,71	0,50	0,00	0,00	
614	-12,38	-1,53	0,50	0,00	0,00	
615	-17,58	-2,24	1,04	0,00	0,48	
616	-16,28	-2,06	1,04	0,00	0,48	
617	-14,98	-1,89	1,04	0,00	0,48	

NODI INTERNI SHELL						
IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)	
618	-13,68	-1,71	1,04	0,00	0,48	
619	-12,38	-1,53	1,04	0,00	0,48	
620	-21,96	-2,81	0,50	0,00	0,00	
621	-20,94	-2,68	0,50	0,00	0,00	
622	-19,91	-2,55	0,50	0,00	0,00	
623	-21,96	-2,81	1,04	0,00	0,38	
624	-20,94	-2,68	1,04	0,00	0,38	
625	-19,91	-2,55	1,04	0,00	0,38	
626	-25,74	-3,33	0,50	0,00	0,00	
627	-25,74	-3,33	1,04	0,00	0,27	
628	-26,46	5,54	0,50	0,00	0,00	
629	-26,46	5,54	1,04	0,00	0,45	
630	-26,58	1,00	0,50	0,00	0,00	
631	-26,58	1,00	1,04	0,00	0,28	
632	-26,58	-1,40	0,50	0,00	0,11	
633	-26,55	-2,07	0,50	0,00	0,11	
634	-26,51	-2,75	0,50	0,00	0,11	
635	-26,58	-1,40	1,04	0,00	0,25	
636	-26,55	-2,07	1,04	0,00	0,25	
637	-26,51	-2,75	1,04	0,00	0,25	
638	-22,99	5,54	0,50	0,00	0,00	
639	-22,99	5,54	1,04	0,00	0,45	
640	-18,89	5,54	0,50	0,00	0,00	
641	-18,89	5,54	1,04	0,00	0,45	
642	-11,08	5,54	0,50	0,00	0,00	
643	-11,08	5,54	1,04	0,00	0,45	
644	-24,00	0,22	0,50	0,00	0,00	
645	-24,00	0,22	1,04	0,00	0,37	
646	-25,01	-0,61	0,50	0,00	0,00	
647	-25,01	-0,61	1,04	0,00	0,30	
648	-24,00	-1,44	0,50	0,00	0,00	
649	-24,00	-1,44	1,04	0,00	0,37	
650	-25,67	1,78	0,50	0,00	0,00	
651	-24,78	1,78	0,50	0,00	0,00	
652	-23,88	1,78	0,50	0,00	0,00	
653	-25,67	1,78	1,04	0,00	0,15	
654	-24,78	1,78	1,04	0,00	0,15	
655	-23,88	1,78	1,04	0,00	0,15	
656	-24,94	6,78	0,50	0,00	0,00	
657	-24,29	6,78	0,50	0,00	0,00	
658	-23,64	6,78	0,50	0,00	0,00	
659	-24,94	6,78	1,04	0,00	0,24	
660	-24,29	6,78	1,04	0,00	0,24	
661	-23,64	6,78	1,04	0,00	0,24	
662	-26,55	2,53	0,50	0,00	0,00	
663	-26,55	2,53	1,04	0,00	0,27	
664	-3,89	1,72	0,50	0,00	0,12	
665	-3,79	1,02	0,50	0,00	0,12	
666	-3,69	0,32	0,50	0,00	0,12	
667	-3,89	1,72	1,04	0,00	0,26	
668	-3,79	1,02	1,04	0,00	0,26	
669	-3,69	0,32	1,04	0,00	0,26	
670	-18,89	1,05	0,50	0,00	0,00	
671	-18,89	1,05	1,04	0,00	0,27	
672	-11,08	1,05	0,50	0,00	0,00	
673	-11,08	1,05	1,04	0,00	0,27	
674	-7,17	3,08	0,50	0,00	0,00	
675	-7,17	3,08	1,04	0,00	0,45	

NODI INTERNI SHELL						
IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)	
676	-22,99	3,68	0,50	0,00	0,00	
677	-22,99	3,05	0,50	0,00	0,00	
678	-22,99	2,42	0,50	0,00	0,00	
679	-22,99	3,68	1,04	0,00	0,23	
680	-22,99	3,05	1,04	0,00	0,23	
681	-22,99	2,42	1,04	0,00	0,23	
682	-18,89	3,68	0,50	0,00	0,00	
683	-18,89	3,05	0,50	0,00	0,00	
684	-18,89	2,42	0,50	0,00	0,00	
685	-18,89	3,68	1,04	0,00	0,23	
686	-18,89	3,05	1,04	0,00	0,23	
687	-18,89	2,42	1,04	0,00	0,23	
688	-24,00	-3,09	1,66	0,00	0,41	
689	-5,38	6,78	1,66	0,00	0,32	
690	-4,45	5,68	1,66	0,00	0,45	
691	-7,17	5,54	1,66	0,00	0,50	
692	-7,17	1,08	1,66	0,00	0,31	
693	-6,27	-0,73	1,66	0,00	0,37	
694	-5,38	-0,61	1,66	0,00	0,37	
695	-4,49	-0,49	1,66	0,00	0,37	
696	-10,10	-1,23	1,66	0,00	0,40	
697	-9,12	-1,10	1,66	0,00	0,40	
698	-8,14	-0,97	1,66	0,00	0,40	
699	-17,58	-2,24	1,66	0,00	0,53	
700	-16,28	-2,06	1,66	0,00	0,53	
701	-14,98	-1,89	1,66	0,00	0,53	
702	-13,68	-1,71	1,66	0,00	0,53	
703	-12,38	-1,53	1,66	0,00	0,53	
704	-21,96	-2,81	1,66	0,00	0,42	
705	-20,94	-2,68	1,66	0,00	0,42	
706	-19,91	-2,55	1,66	0,00	0,42	
707	-25,74	-3,33	1,66	0,00	0,30	
708	-26,46	5,54	1,66	0,00	0,50	
709	-26,58	1,00	1,66	0,00	0,90	
710	-26,58	-1,40	1,66	0,00	0,28	
711	-26,55	-2,07	1,66	0,00	0,28	
712	-26,51	-2,75	1,66	0,00	0,28	
713	-22,99	5,54	1,66	0,00	0,50	
714	-18,89	5,54	1,66	0,00	0,50	
715	-11,08	5,54	1,66	0,00	0,50	
716	-24,00	0,22	1,66	0,00	0,41	
717	-25,01	-0,61	1,66	0,00	0,34	
718	-24,00	-1,44	1,66	0,00	0,41	
719	-26,55	2,53	1,66	0,00	0,30	
720	-3,89	1,72	1,66	0,00	0,29	
721	-3,79	1,02	1,66	0,00	0,29	
722	-3,69	0,32	1,66	0,00	0,29	
723	-18,89	1,05	1,66	0,00	0,30	
724	-11,08	1,05	1,66	0,00	0,30	
725	-24,94	6,78	1,66	0,00	0,26	
726	-24,29	6,78	1,66	0,00	0,26	
727	-23,64	6,78	1,66	0,00	0,26	
728	-22,99	3,68	1,66	0,00	0,26	
729	-22,99	3,05	1,66	0,00	0,26	
730	-22,99	2,42	1,66	0,00	0,26	
731	-18,89	3,68	1,66	0,00	0,26	
732	-18,89	3,05	1,66	0,00	0,26	
733	-18,89	2,42	1,66	0,00	0,26	

NODI INTERNI SHELL						
IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)	
734	-7,17	3,08	1,66	0,00	0,50	
735	-24,00	-3,09	2,34	0,00	0,60	
736	-5,38	6,78	2,34	0,00	0,46	
737	-4,45	5,68	2,34	0,00	0,65	
738	-7,17	5,54	2,34	0,00	0,72	
739	-7,17	1,08	2,34	0,00	0,45	
740	-6,27	-0,73	2,34	0,00	0,53	
741	-5,38	-0,61	2,34	0,00	0,53	
742	-4,49	-0,49	2,34	0,00	0,53	
743	-17,58	-2,24	2,34	0,00	0,77	
744	-16,28	-2,06	2,34	0,00	0,77	
745	-14,98	-1,89	2,34	0,00	0,77	
746	-13,68	-1,71	2,34	0,00	0,77	
747	-12,38	-1,53	2,34	0,00	0,77	
748	-21,96	-2,81	2,34	0,00	0,61	
749	-20,94	-2,68	2,34	0,00	0,61	
750	-19,91	-2,55	2,34	0,00	0,61	
751	-25,74	-3,33	2,34	0,00	0,96	
752	-26,46	5,54	2,34	0,00	0,72	
753	-26,58	1,00	2,34	0,00	0,46	
754	-26,58	-1,40	2,34	0,00	0,40	
755	-26,55	-2,07	2,34	0,00	0,40	
756	-26,51	-2,75	2,34	0,00	0,40	
757	-22,99	5,54	2,34	0,00	0,72	
758	-18,89	5,54	2,34	0,00	0,72	
759	-11,08	5,54	2,34	0,00	0,72	
760	-24,00	0,22	2,34	0,00	0,59	
761	-25,01	-0,61	2,34	0,00	0,49	
762	-24,00	-1,44	2,34	0,00	0,59	
763	-25,67	1,78	1,66	0,00	0,19	
764	-24,78	1,78	1,66	0,00	0,19	
765	-23,88	1,78	1,66	0,00	0,19	
766	-25,67	1,78	2,34	0,00	0,53	
767	-24,78	1,78	2,34	0,00	0,53	
768	-23,88	1,78	2,34	0,00	0,53	
769	-26,55	2,53	2,34	0,00	0,44	
770	-3,89	1,72	2,34	0,00	0,41	
771	-3,79	1,02	2,34	0,00	0,41	
772	-3,69	0,32	2,34	0,00	0,41	
773	-18,89	1,05	2,34	0,00	0,43	
774	-11,08	1,05	2,34	0,00	0,43	
775	-24,94	6,78	2,34	0,00	0,38	
776	-24,29	6,78	2,34	0,00	0,38	
777	-23,64	6,78	2,34	0,00	0,38	
778	-22,99	3,68	2,34	0,00	0,37	
779	-22,99	3,05	2,34	0,00	0,37	
780	-22,99	2,42	2,34	0,00	0,37	
781	-18,89	3,68	2,34	0,00	0,37	
782	-18,89	3,05	2,34	0,00	0,37	
783	-18,89	2,42	2,34	0,00	0,37	
784	-7,17	3,08	2,34	0,00	0,72	
785	-24,00	-3,09	3,54	0,00	0,64	
786	-11,08	1,05	3,54	0,00	0,46	
787	-5,38	6,78	3,54	0,00	0,49	
788	-4,45	5,68	3,54	0,00	0,69	
789	-7,17	5,54	3,54	0,00	0,77	
790	-7,17	1,08	3,54	0,00	0,48	
791	-6,27	-0,73	3,54	0,00	0,57	

NODI INTERNI SHELL						
IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)	
792	-5,38	-0,61	3,54	0,00	0,57	
793	-4,49	-0,49	3,54	0,00	0,57	
794	-17,58	-2,24	3,54	0,00	0,83	
795	-16,28	-2,06	3,54	0,00	0,83	
796	-14,98	-1,89	3,54	0,00	0,83	
797	-13,68	-1,71	3,54	0,00	0,83	
798	-12,38	-1,53	3,54	0,00	0,83	
799	-21,96	-2,81	3,54	0,00	0,65	
800	-20,94	-2,68	3,54	0,00	0,65	
801	-19,91	-2,55	3,54	0,00	0,65	
802	-25,74	-3,33	3,54	0,00	0,46	
803	-26,46	5,54	3,54	0,00	0,77	
804	-26,58	1,00	3,54	0,00	0,49	
805	-26,58	-1,40	3,54	0,00	0,43	
806	-26,55	-2,07	3,54	0,00	0,43	
807	-26,51	-2,75	3,54	0,00	0,43	
808	-22,99	5,54	3,54	0,00	0,77	
809	-18,89	5,54	3,54	0,00	0,77	
810	-11,08	5,54	3,54	0,00	0,77	
811	-24,00	0,22	3,54	0,00	0,63	
812	-25,01	-0,61	3,54	0,00	0,52	
813	-24,00	-1,44	3,54	0,00	0,63	
814	-25,67	1,78	3,54	0,00	0,56	
815	-24,78	1,78	3,54	0,00	0,56	
816	-23,88	1,78	3,54	0,00	0,56	
817	-26,55	2,53	3,54	0,00	0,47	
818	-3,89	1,72	3,54	0,00	0,44	
819	-3,79	1,02	3,54	0,00	0,44	
820	-3,69	0,32	3,54	0,00	0,44	
821	-18,89	1,05	3,54	0,00	0,46	
822	-24,94	6,78	3,54	0,00	0,41	
823	-24,29	6,78	3,54	0,00	0,41	
824	-23,64	6,78	3,54	0,00	0,41	
825	-22,99	3,68	3,54	0,00	0,40	
826	-22,99	3,05	3,54	0,00	0,40	
827	-22,99	2,42	3,54	0,00	0,40	
828	-18,89	3,68	3,54	0,00	0,40	
829	-18,89	3,05	3,54	0,00	0,40	
830	-18,89	2,42	3,54	0,00	0,40	
831	-7,17	3,08	3,54	0,00	0,77	
832	-24,00	-3,09	4,35	0,00	0,57	
833	-5,38	6,78	4,35	0,00	0,44	
834	-4,45	5,68	4,35	0,00	0,62	
835	-7,17	5,54	4,35	0,00	0,69	
836	-7,17	1,08	4,35	0,00	0,43	
837	-6,27	-0,73	4,35	0,00	0,51	
838	-5,38	-0,61	4,35	0,00	0,51	
839	-4,49	-0,49	4,35	0,00	0,51	
840	-17,58	-2,24	4,35	0,00	0,74	
841	-16,28	-2,06	4,35	0,00	0,74	
842	-14,98	-1,89	4,35	0,00	0,74	
843	-13,68	-1,71	4,35	0,00	0,74	
844	-12,38	-1,53	4,35	0,00	0,74	
845	-21,96	-2,81	4,35	0,00	0,58	
846	-20,94	-2,68	4,35	0,00	0,58	
847	-19,91	-2,55	4,35	0,00	0,58	
848	-25,74	-3,33	4,35	0,00	0,41	
849	-26,46	5,54	4,35	0,00	0,69	

NODI INTERNI SHELL						
IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)	
850	-26,58	1,00	4,35	0,00	0,97	
851	-26,58	-1,40	4,35	0,00	0,38	
852	-26,55	-2,07	4,35	0,00	0,38	
853	-26,51	-2,75	4,35	0,00	0,38	
854	-22,99	5,54	4,35	0,00	0,69	
855	-18,89	5,54	4,35	0,00	0,69	
856	-11,08	5,54	4,35	0,00	0,69	
857	-22,99	-0,61	4,35	0,00	0,47	
858	-24,00	0,22	4,35	0,00	0,57	
859	-25,01	-0,61	4,35	0,00	0,47	
860	-24,00	-1,44	4,35	0,00	0,57	
861	-25,67	1,78	4,35	0,00	0,50	
862	-24,78	1,78	4,35	0,00	0,50	
863	-23,88	1,78	4,35	0,00	0,50	
864	-18,89	1,05	4,35	0,00	0,41	
865	-11,08	1,05	4,35	0,00	0,41	
866	-26,55	2,53	4,35	0,00	0,42	
867	-24,94	6,78	4,35	0,00	0,37	
868	-24,29	6,78	4,35	0,00	0,37	
869	-23,64	6,78	4,35	0,00	0,37	
870	-3,89	1,72	4,35	0,00	0,40	
871	-3,79	1,02	4,35	0,00	0,40	
872	-3,69	0,32	4,35	0,00	0,40	
873	-22,99	3,68	4,35	0,00	0,36	
874	-22,99	3,05	4,35	0,00	0,36	
875	-22,99	2,42	4,35	0,00	0,36	
876	-18,89	3,68	4,35	0,00	0,36	
877	-18,89	3,05	4,35	0,00	0,36	
878	-18,89	2,42	4,35	0,00	0,36	
879	-11,08	3,68	4,35	0,00	0,36	
880	-11,08	3,05	4,35	0,00	0,36	
881	-11,08	2,42	4,35	0,00	0,36	
882	-7,17	3,08	4,35	0,00	0,69	
883	-24,00	-3,09	5,34	0,00	0,54	
884	-5,38	6,78	5,34	0,00	0,41	
885	-4,45	5,68	5,34	0,00	1,40	
886	-7,17	5,54	5,34	0,00	2,42	
887	-7,17	1,08	5,34	0,00	1,68	
888	-6,27	-0,73	5,34	0,00	0,48	
889	-5,38	-0,61	5,34	0,00	0,48	
890	-4,49	-0,49	5,34	0,00	0,48	
891	-10,10	-1,23	5,34	0,00	0,52	
892	-9,12	-1,10	5,34	0,00	0,52	
893	-8,14	-0,97	5,34	0,00	0,52	
894	-17,58	-2,24	5,34	0,00	0,69	
895	-16,28	-2,06	5,34	0,00	0,69	
896	-14,98	-1,89	5,34	0,00	0,69	
897	-13,68	-1,71	5,34	0,00	0,69	
898	-12,38	-1,53	5,34	0,00	0,69	
899	-21,96	-2,81	5,34	0,00	0,55	
900	-20,94	-2,68	5,34	0,00	0,55	
901	-19,91	-2,55	5,34	0,00	0,55	
902	-25,74	-3,33	5,34	0,00	0,93	
903	-26,46	5,54	5,34	0,00	2,51	
904	-26,58	1,00	5,34	0,00	1,35	
905	-26,58	-1,40	5,34	0,00	1,59	
906	-26,55	-2,07	5,34	0,00	1,59	
907	-26,51	-2,75	5,34	0,00	1,59	

NODI INTERNI SHELL						
IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)	
908	-22,99	5,54	5,34	0,00	0,65	
909	-18,89	5,54	5,34	0,00	5,00	
910	-11,08	5,54	5,34	0,00	4,30	
911	-24,00	0,22	5,34	0,00	0,53	
912	-25,01	-0,61	5,34	0,00	0,44	
913	-24,00	-1,44	5,34	0,00	0,53	
914	-25,67	1,78	5,34	0,00	0,47	
915	-24,78	1,78	5,34	0,00	0,47	
916	-23,88	1,78	5,34	0,00	0,47	
917	-18,89	1,05	5,34	0,00	3,42	
918	-11,08	1,05	5,34	0,00	2,67	
919	-21,96	6,78	4,35	0,00	0,36	
920	-20,94	6,78	4,35	0,00	0,36	
921	-19,91	6,78	4,35	0,00	0,36	
922	-21,96	6,78	5,34	0,00	0,54	
923	-20,94	6,78	5,34	0,00	0,54	
924	-19,91	6,78	5,34	0,00	0,54	
925	-17,58	6,78	4,35	0,00	0,46	
926	-16,28	6,78	4,35	0,00	0,46	
927	-14,98	6,78	4,35	0,00	0,46	
928	-13,68	6,78	4,35	0,00	0,46	
929	-12,38	6,78	4,35	0,00	0,46	
930	-17,58	6,78	5,34	0,00	0,69	
931	-16,28	6,78	5,34	0,00	0,69	
932	-14,98	6,78	5,34	0,00	0,69	
933	-13,68	6,78	5,34	0,00	0,69	
934	-12,38	6,78	5,34	0,00	0,69	
935	-10,10	6,78	4,35	0,00	0,34	
936	-9,12	6,78	4,35	0,00	0,34	
937	-8,14	6,78	4,35	0,00	0,34	
938	-10,10	6,78	5,34	0,00	0,52	
939	-9,12	6,78	5,34	0,00	0,52	
940	-8,14	6,78	5,34	0,00	0,52	
941	-26,55	2,53	5,34	0,00	0,40	
942	-24,94	6,78	5,34	0,00	0,34	
943	-24,29	6,78	5,34	0,00	0,34	
944	-23,64	6,78	5,34	0,00	0,34	
945	-22,99	3,68	5,34	0,00	0,33	
946	-22,99	3,05	5,34	0,00	0,33	
947	-22,99	2,42	5,34	0,00	0,33	
948	-18,89	3,68	5,34	0,00	1,67	
949	-18,89	3,05	5,34	0,00	1,67	
950	-18,89	2,42	5,34	0,00	1,67	
951	-11,08	3,68	5,34	0,00	2,29	
952	-11,08	3,05	5,34	0,00	2,29	
953	-11,08	2,42	5,34	0,00	2,29	
954	-4,14	3,50	5,34	0,00	1,48	
955	-7,17	3,08	5,34	0,00	2,62	
956	-24,00	-3,09	6,04	1,00	0,50	
957	-26,55	2,53	6,04	1,00	0,96	
958	-5,38	6,78	6,04	1,00	0,38	
959	-4,45	5,68	6,04	1,00	0,54	
960	-17,58	-2,24	6,04	1,00	0,64	
961	-16,28	-2,06	6,04	1,00	0,64	
962	-14,98	-1,89	6,04	1,00	0,64	
963	-13,68	-1,71	6,04	1,00	0,64	
964	-12,38	-1,53	6,04	1,00	0,64	
965	-21,96	-2,81	6,04	1,00	0,51	

NODI INTERNI SHELL						
IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)	
966	-20,94	-2,68	6,04	1,00	0,51	
967	-19,91	-2,55	6,04	1,00	0,51	
968	-25,74	-3,33	6,04	1,00	0,36	
969	-26,46	5,54	6,04	1,00	1,56	
970	-26,58	1,00	6,04	1,00	0,38	
971	-26,58	-1,40	6,04	1,00	0,33	
972	-26,55	-2,07	6,04	1,00	0,33	
973	-26,51	-2,75	6,04	1,00	0,33	
974	-22,99	5,54	6,04	1,00	1,22	
975	-18,89	5,54	6,04	1,00	0,60	
976	-11,08	5,54	6,04	1,00	0,60	
977	-24,00	0,22	6,04	1,00	0,49	
978	-25,01	-0,61	6,04	1,00	0,41	
979	-24,00	-1,44	6,04	1,00	0,49	
980	-25,67	1,78	6,04	1,00	0,44	
981	-24,78	1,78	6,04	1,00	0,44	
982	-23,88	1,78	6,04	1,00	0,44	
983	-21,96	6,78	6,04	1,00	0,89	
984	-20,94	6,78	6,04	1,00	0,89	
985	-19,91	6,78	6,04	1,00	0,89	
986	-11,08	-0,52	5,34	0,00	2,81	
987	-11,08	-0,52	6,04	1,00	0,41	
988	-18,89	-0,37	5,34	0,00	2,86	
989	-18,89	-1,05	5,34	0,00	2,86	
990	-18,89	-1,73	5,34	0,00	2,86	
991	-18,89	-0,37	6,04	1,00	0,33	
992	-18,89	-1,05	6,04	1,00	0,33	
993	-18,89	-1,73	6,04	1,00	0,33	
994	-17,58	6,78	6,04	1,00	1,12	
995	-16,28	6,78	6,04	1,00	1,12	
996	-14,98	6,78	6,04	1,00	1,12	
997	-13,68	6,78	6,04	1,00	1,12	
998	-12,38	6,78	6,04	1,00	1,12	
999	-10,10	6,78	6,04	1,00	0,84	
1000	-9,12	6,78	6,04	1,00	0,84	
1001	-8,14	6,78	6,04	1,00	0,84	
1002	-11,08	1,05	6,04	1,00	0,16	
1003	-18,89	1,05	6,04	1,00	0,16	
1004	-24,94	6,78	6,04	1,00	0,20	
1005	-24,29	6,78	6,04	1,00	0,20	
1006	-23,64	6,78	6,04	1,00	0,20	
1007	-22,99	3,68	6,04	1,00	0,63	
1008	-22,99	3,05	6,04	1,00	0,63	
1009	-22,99	2,42	6,04	1,00	0,63	
1010	-18,89	3,68	6,04	1,00	0,31	
1011	-18,89	3,05	6,04	1,00	0,31	
1012	-18,89	2,42	6,04	1,00	0,31	
1013	-11,08	3,68	6,04	1,00	0,31	
1014	-11,08	3,05	6,04	1,00	0,31	
1015	-11,08	2,42	6,04	1,00	0,31	
1016	-4,14	3,50	6,04	1,00	0,54	
1017	-25,01	-3,24	6,91	0,00	0,48	
1018	-24,00	-3,09	6,91	0,00	0,55	
1019	-22,99	-2,95	6,91	0,00	0,56	
1020	-24,00	-3,09	7,78	0,00	0,51	
1021	-26,53	3,28	6,91	0,00	0,48	
1022	-26,55	2,53	6,91	0,00	0,41	
1023	-26,57	1,78	6,91	0,00	0,66	

NODI INTERNI SHELL						
IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)	
1024	-26,55	2,53	7,78	0,00	0,38	
1025	-26,46	6,78	6,91	0,00	0,57	
1026	-25,59	6,78	6,91	0,00	0,24	
1027	-6,17	6,78	6,91	0,00	0,21	
1028	-5,38	6,78	6,91	0,00	0,43	
1029	-4,60	6,78	6,91	0,00	0,51	
1030	-5,38	6,78	7,78	0,00	0,39	
1031	-4,45	5,68	6,91	0,00	0,60	
1032	-4,29	4,59	6,91	0,00	0,60	
1033	-4,45	5,68	7,78	0,00	0,55	
1034	-18,89	-2,41	6,91	0,00	0,82	
1035	-17,58	-2,24	6,91	0,00	0,71	
1036	-16,28	-2,06	6,91	0,00	0,71	
1037	-14,98	-1,89	6,91	0,00	0,71	
1038	-13,68	-1,71	6,91	0,00	0,71	
1039	-12,38	-1,53	6,91	0,00	0,71	
1040	-17,58	-2,24	7,78	0,00	0,66	
1041	-16,28	-2,06	7,78	0,00	0,66	
1042	-14,98	-1,89	7,78	0,00	0,66	
1043	-13,68	-1,71	7,78	0,00	0,66	
1044	-12,38	-1,53	7,78	0,00	0,66	
1045	-21,96	-2,81	6,91	0,00	0,56	
1046	-20,94	-2,68	6,91	0,00	0,56	
1047	-19,91	-2,55	6,91	0,00	0,56	
1048	-21,96	-2,81	7,78	0,00	0,52	
1049	-20,94	-2,68	7,78	0,00	0,52	
1050	-19,91	-2,55	7,78	0,00	0,52	
1051	-26,47	-3,43	6,91	0,00	0,38	
1052	-25,74	-3,33	6,91	0,00	0,40	
1053	-25,74	-3,33	7,78	0,00	0,37	
1054	-26,46	5,54	6,91	0,00	0,67	
1055	-26,46	4,31	6,91	0,00	0,61	
1056	-26,46	5,54	7,78	0,00	0,62	
1057	-26,58	1,00	6,91	0,00	0,42	
1058	-26,60	0,22	6,91	0,00	0,47	
1059	-26,58	1,00	7,78	0,00	0,99	
1060	-26,62	-0,72	6,91	0,00	0,44	
1061	-26,58	-1,40	6,91	0,00	0,37	
1062	-26,55	-2,07	6,91	0,00	0,37	
1063	-26,51	-2,75	6,91	0,00	0,37	
1064	-26,58	-1,40	7,78	0,00	0,34	
1065	-26,55	-2,07	7,78	0,00	0,34	
1066	-26,51	-2,75	7,78	0,00	0,34	
1067	-18,89	6,78	6,91	0,00	0,34	
1068	-18,89	5,54	6,91	0,00	0,67	
1069	-18,89	4,31	6,91	0,00	0,51	
1070	-18,89	5,54	7,78	0,00	0,62	
1071	-11,08	6,78	6,91	0,00	0,34	
1072	-11,08	5,54	6,91	0,00	0,67	
1073	-11,08	4,31	6,91	0,00	0,51	
1074	-11,08	5,54	7,78	0,00	0,62	
1075	-25,01	0,22	6,91	0,00	0,50	
1076	-24,00	0,22	6,91	0,00	0,55	
1077	-24,00	0,22	7,78	0,00	0,51	
1078	-25,01	-0,61	6,91	0,00	0,45	
1079	-25,01	-1,44	6,91	0,00	0,50	
1080	-25,01	-0,61	7,78	0,00	0,42	
1081	-24,00	-1,44	6,91	0,00	0,55	

NODI INTERNI SHELL						
IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)	
1082	-24,00	-1,44	7,78	0,00	0,51	
1083	-25,67	1,78	6,91	0,00	0,49	
1084	-24,78	1,78	6,91	0,00	0,49	
1085	-23,88	1,78	6,91	0,00	0,49	
1086	-22,99	1,78	6,91	0,00	0,24	
1087	-25,67	1,78	7,78	0,00	0,45	
1088	-24,78	1,78	7,78	0,00	0,45	
1089	-23,88	1,78	7,78	0,00	0,45	
1090	-11,08	0,31	6,91	0,00	0,23	
1091	-11,08	-0,52	6,91	0,00	0,45	
1092	-11,08	-0,52	7,78	0,00	0,42	
1093	-18,89	0,31	6,91	0,00	0,19	
1094	-18,89	-0,37	6,91	0,00	0,37	
1095	-18,89	-1,05	6,91	0,00	0,37	
1096	-18,89	-1,73	6,91	0,00	0,37	
1097	-18,89	-0,37	7,78	0,00	0,34	
1098	-18,89	-1,05	7,78	0,00	0,34	
1099	-18,89	-1,73	7,78	0,00	0,34	
1100	-18,89	3,68	6,91	0,00	0,34	
1101	-18,89	3,05	6,91	0,00	0,34	
1102	-18,89	2,42	6,91	0,00	0,34	
1103	-18,89	1,78	6,91	0,00	0,17	
1104	-18,89	3,68	7,78	0,00	0,32	
1105	-18,89	3,05	7,78	0,00	0,32	
1106	-18,89	2,42	7,78	0,00	0,32	
1107	-11,08	3,68	6,91	0,00	0,34	
1108	-11,08	3,05	6,91	0,00	0,34	
1109	-11,08	2,42	6,91	0,00	0,34	
1110	-11,08	1,78	6,91	0,00	0,17	
1111	-11,08	3,68	7,78	0,00	0,32	
1112	-11,08	3,05	7,78	0,00	0,32	
1113	-11,08	2,42	7,78	0,00	0,32	
1114	-4,14	3,50	6,91	0,00	0,60	
1115	-4,14	3,50	7,78	0,00	0,55	
1116	-24,00	-3,09	8,52	0,00	0,55	
1117	-5,38	6,78	8,52	0,00	0,43	
1118	-26,55	2,53	8,52	0,00	0,41	
1119	-17,58	-2,24	8,52	0,00	0,71	
1120	-16,28	-2,06	8,52	0,00	0,71	
1121	-14,98	-1,89	8,52	0,00	0,71	
1122	-13,68	-1,71	8,52	0,00	0,71	
1123	-12,38	-1,53	8,52	0,00	0,71	
1124	-21,96	-2,81	8,52	0,00	0,56	
1125	-20,94	-2,68	8,52	0,00	0,56	
1126	-19,91	-2,55	8,52	0,00	0,56	
1127	-25,74	-3,33	8,52	0,00	0,92	
1128	-26,58	1,00	8,52	0,00	0,42	
1129	-26,58	-1,40	8,52	0,00	0,37	
1130	-26,55	-2,07	8,52	0,00	0,37	
1131	-26,51	-2,75	8,52	0,00	0,37	
1132	-24,00	0,22	8,52	0,00	0,55	
1133	-25,01	-0,61	8,52	0,00	0,45	
1134	-24,00	-1,44	8,52	0,00	0,55	
1135	-25,67	1,78	8,52	0,00	0,49	
1136	-24,78	1,78	8,52	0,00	0,49	
1137	-23,88	1,78	8,52	0,00	0,49	
1138	-11,08	-0,52	8,52	0,00	0,45	
1139	-18,89	-0,37	8,52	0,00	0,37	

NODI INTERNI SHELL						
IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)	
1140	-18,89	-1,05	8,52	0,00	0,37	
1141	-18,89	-1,73	8,52	0,00	0,37	
1142	-4,14	3,50	8,52	0,00	0,60	
1143	-18,89	5,54	8,52	0,00	0,67	
1144	-11,08	5,54	8,52	0,00	0,67	
1145	-26,46	5,54	8,52	0,00	0,67	
1146	-18,89	3,68	8,52	0,00	0,34	
1147	-18,89	3,05	8,52	0,00	0,34	
1148	-18,89	2,42	8,52	0,00	0,34	
1149	-11,08	3,68	8,52	0,00	0,34	
1150	-11,08	3,05	8,52	0,00	0,34	
1151	-11,08	2,42	8,52	0,00	0,34	
1152	-4,45	5,68	8,52	0,00	0,60	
1153	-24,00	-3,09	9,52	2,00	0,56	
1154	-8,14	6,78	8,52	0,00	0,35	
1155	-9,12	6,78	8,52	0,00	0,35	
1156	-10,10	6,78	8,52	0,00	0,35	
1157	-8,14	6,78	9,52	2,00	0,31	
1158	-9,12	6,78	9,52	2,00	0,31	
1159	-10,10	6,78	9,52	2,00	0,31	
1160	-4,14	3,50	9,52	2,00	1,86	
1161	-17,58	-2,24	9,52	2,00	0,41	
1162	-16,28	-2,06	9,52	2,00	0,41	
1163	-14,98	-1,89	9,52	2,00	0,41	
1164	-13,68	-1,71	9,52	2,00	0,41	
1165	-12,38	-1,53	9,52	2,00	0,41	
1166	-21,96	-2,81	9,52	2,00	0,57	
1167	-20,94	-2,68	9,52	2,00	0,57	
1168	-19,91	-2,55	9,52	2,00	0,57	
1169	-25,74	-3,33	9,52	2,00	0,41	
1170	-26,46	5,54	9,52	2,00	1,75	
1171	-26,58	1,00	9,52	2,00	1,11	
1172	-26,58	-1,40	9,52	2,00	1,28	
1173	-26,55	-2,07	9,52	2,00	1,28	
1174	-26,51	-2,75	9,52	2,00	1,28	
1175	-18,89	5,54	9,52	2,00	3,59	
1176	-11,08	5,54	9,52	2,00	3,50	
1177	-24,00	0,22	9,52	2,00	0,55	
1178	-25,01	-0,61	9,52	2,00	0,46	
1179	-24,00	-1,44	9,52	2,00	0,55	
1180	-25,67	1,78	9,52	2,00	0,49	
1181	-24,78	1,78	9,52	2,00	0,49	
1182	-23,88	1,78	9,52	2,00	0,49	
1183	-11,08	-0,52	9,52	2,00	2,51	
1184	-18,89	-0,37	9,52	2,00	2,14	
1185	-18,89	-1,05	9,52	2,00	2,14	
1186	-18,89	-1,73	9,52	2,00	2,14	
1187	-21,96	6,78	8,52	0,00	0,36	
1188	-20,94	6,78	8,52	0,00	0,36	
1189	-19,91	6,78	8,52	0,00	0,36	
1190	-21,96	6,78	9,52	2,00	0,32	
1191	-20,94	6,78	9,52	2,00	0,32	
1192	-19,91	6,78	9,52	2,00	0,32	
1193	-17,58	6,78	8,52	0,00	0,46	
1194	-16,28	6,78	8,52	0,00	0,46	
1195	-14,98	6,78	8,52	0,00	0,46	
1196	-13,68	6,78	8,52	0,00	0,46	
1197	-12,38	6,78	8,52	0,00	0,46	

NODI INTERNI SHELL						
IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)	
1198	-17,58	6,78	9,52	2,00	0,41	
1199	-16,28	6,78	9,52	2,00	0,41	
1200	-14,98	6,78	9,52	2,00	0,41	
1201	-13,68	6,78	9,52	2,00	0,41	
1202	-12,38	6,78	9,52	2,00	0,41	
1203	-10,10	-1,23	9,52	2,00	0,31	
1204	-9,12	-1,10	9,52	2,00	0,31	
1205	-8,14	-0,97	9,52	2,00	0,31	
1206	-6,27	-0,73	9,52	2,00	0,28	
1207	-5,38	-0,61	9,52	2,00	0,28	
1208	-4,49	-0,49	9,52	2,00	0,28	
1209	-3,69	0,32	9,52	2,00	1,24	
1210	-3,79	1,02	9,52	2,00	1,24	
1211	-3,89	1,72	9,52	2,00	1,24	
1212	-5,38	6,78	9,52	2,00	0,24	
1213	-26,55	2,53	9,52	2,00	0,41	
1214	-24,94	6,78	8,52	0,00	0,23	
1215	-24,29	6,78	8,52	0,00	0,23	
1216	-23,64	6,78	8,52	0,00	0,23	
1217	-24,94	6,78	9,52	2,00	0,20	
1218	-24,29	6,78	9,52	2,00	0,20	
1219	-23,64	6,78	9,52	2,00	0,20	
1220	-18,89	3,68	9,52	2,00	1,18	
1221	-18,89	3,05	9,52	2,00	1,18	
1222	-18,89	2,42	9,52	2,00	1,18	
1223	-11,08	3,68	9,52	2,00	2,01	
1224	-11,08	3,05	9,52	2,00	2,01	
1225	-11,08	2,42	9,52	2,00	2,01	
1226	-4,45	5,68	9,52	2,00	1,79	
1227	-25,01	-3,24	10,28	0,00	0,42	
1228	-24,00	-3,09	10,28	0,00	0,48	
1229	-22,99	-2,95	10,28	0,00	0,49	
1230	-24,00	-3,09	11,04	0,00	0,49	
1231	-26,47	-3,43	10,28	0,00	0,34	
1232	-25,74	-3,33	10,28	0,00	0,35	
1233	-25,74	-3,33	11,04	0,00	0,35	
1234	-26,57	1,78	10,28	0,00	0,58	
1235	-26,58	1,00	10,28	0,00	0,37	
1236	-26,60	0,22	10,28	0,00	0,41	
1237	-26,58	1,00	11,04	0,00	0,37	
1238	-26,62	-0,72	10,28	0,00	0,38	
1239	-26,58	-1,40	10,28	0,00	0,32	
1240	-26,55	-2,07	10,28	0,00	0,32	
1241	-26,51	-2,75	10,28	0,00	0,32	
1242	-26,58	-1,40	11,04	0,00	0,32	
1243	-26,55	-2,07	11,04	0,00	0,32	
1244	-26,51	-2,75	11,04	0,00	0,32	
1245	-25,01	0,22	10,28	0,00	0,44	
1246	-24,00	0,22	10,28	0,00	0,48	
1247	-24,00	0,22	11,04	0,00	0,48	
1248	-25,01	-0,61	10,28	0,00	0,40	
1249	-25,01	-1,44	10,28	0,00	0,44	
1250	-25,01	-0,61	11,04	0,00	0,40	
1251	-24,00	-1,44	10,28	0,00	0,48	
1252	-24,00	-1,44	11,04	0,00	0,48	
1253	-25,67	1,78	10,28	0,00	0,42	
1254	-24,78	1,78	10,28	0,00	0,42	
1255	-23,88	1,78	10,28	0,00	0,42	

NODI INTERNI SHELL						
IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)	
1256	-22,99	1,78	10,28	0,00	0,21	
1257	-25,67	1,78	11,04	0,00	0,43	
1258	-24,78	1,78	11,04	0,00	0,43	
1259	-23,88	1,78	11,04	0,00	0,43	
1260	-21,96	-2,81	10,28	0,00	0,49	
1261	-20,94	-2,68	10,28	0,00	0,49	
1262	-19,91	-2,55	10,28	0,00	0,49	
1263	-18,89	-2,41	10,28	0,00	0,25	
1264	-21,96	-2,81	11,04	0,00	0,49	
1265	-20,94	-2,68	11,04	0,00	0,49	
1266	-19,91	-2,55	11,04	0,00	0,49	
1267	-26,55	2,53	10,28	0,00	0,36	
1268	-26,53	3,28	10,28	0,00	0,18	
1269	-26,55	2,53	11,04	0,00	0,36	
1270	-25,01	-3,24	11,80	0,00	0,42	
1271	-24,00	-3,09	11,80	0,00	0,49	
1272	-22,99	-2,95	11,80	0,00	0,49	
1273	-24,00	-3,09	12,57	3,00	0,24	
1274	-26,47	-3,43	11,80	0,00	0,34	
1275	-25,74	-3,33	11,80	0,00	0,35	
1276	-25,74	-3,33	12,57	3,00	0,18	
1277	-26,57	1,78	11,80	0,00	0,58	
1278	-26,58	1,00	11,80	0,00	0,37	
1279	-26,60	0,22	11,80	0,00	0,41	
1280	-26,58	1,00	12,57	3,00	0,63	
1281	-26,62	-0,72	11,80	0,00	0,39	
1282	-26,58	-1,40	11,80	0,00	0,32	
1283	-26,55	-2,07	11,80	0,00	0,32	
1284	-26,51	-2,75	11,80	0,00	0,32	
1285	-26,58	-1,40	12,57	3,00	0,61	
1286	-26,55	-2,07	12,57	3,00	0,61	
1287	-26,51	-2,75	12,57	3,00	0,61	
1288	-25,01	0,22	11,80	0,00	0,44	
1289	-24,00	0,22	11,80	0,00	0,48	
1290	-24,00	0,22	12,57	3,00	0,24	
1291	-25,01	-0,61	11,80	0,00	0,40	
1292	-25,01	-1,44	11,80	0,00	0,44	
1293	-25,01	-0,61	12,57	3,00	0,20	
1294	-24,00	-1,44	11,80	0,00	0,48	
1295	-24,00	-1,44	12,57	3,00	0,24	
1296	-25,67	1,78	11,80	0,00	0,43	
1297	-24,78	1,78	11,80	0,00	0,43	
1298	-23,88	1,78	11,80	0,00	0,43	
1299	-22,99	1,78	11,80	0,00	0,21	
1300	-25,67	1,78	12,57	3,00	0,21	
1301	-24,78	1,78	12,57	3,00	0,21	
1302	-23,88	1,78	12,57	3,00	0,21	
1303	-21,96	-2,81	11,80	0,00	0,49	
1304	-20,94	-2,68	11,80	0,00	0,49	
1305	-19,91	-2,55	11,80	0,00	0,49	
1306	-18,89	-2,41	11,80	0,00	0,25	
1307	-21,96	-2,81	12,57	3,00	0,25	
1308	-20,94	-2,68	12,57	3,00	0,25	
1309	-19,91	-2,55	12,57	3,00	0,25	
1310	-26,55	2,53	11,80	0,00	0,36	
1311	-26,53	3,28	11,80	0,00	0,18	
1312	-26,55	2,53	12,57	3,00	0,18	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	-25,01	-3,24	0,50		2	-26,47	-3,43	0,50
16	-3,59	-0,37	0,50		17	-7,17	-0,84	0,50
18	-11,08	-1,36	0,50		19	-18,89	-2,41	0,50
20	-22,99	-2,95	0,50		46	-25,01	-3,24	1,04
47	-22,99	-2,95	1,04		57	-7,17	-0,84	1,04
58	-3,59	-0,37	1,04		59	-11,08	-1,36	1,04
60	-18,89	-2,41	1,04		61	-26,47	-3,43	1,04
96	-25,01	-3,24	1,66		97	-22,99	-2,95	1,66
107	-7,17	-0,84	1,66		108	-3,59	-0,37	1,66
109	-11,08	-1,36	1,66		110	-18,89	-2,41	1,66
111	-26,47	-3,43	1,66		139	-25,01	-3,24	2,34
140	-22,99	-2,95	2,34		150	-7,17	-0,84	2,34
151	-3,59	-0,37	2,34		152	-11,08	-1,36	2,34
153	-18,89	-2,41	2,34		154	-26,47	-3,43	2,34
182	-25,01	-3,24	3,54		183	-22,99	-2,95	3,54
195	-7,17	-0,84	3,54		196	-3,59	-0,37	3,54
197	-10,10	-1,23	2,34		198	-9,12	-1,10	2,34
199	-8,14	-0,97	2,34		200	-8,50	-1,02	3,54
201	-7,31	-0,86	3,54		202	-11,08	-1,36	3,54
203	-10,10	-1,23	3,54		204	-9,12	-1,10	3,54
205	-18,89	-2,41	3,54		206	-26,47	-3,43	3,54
237	-25,01	-3,24	4,35		238	-22,99	-2,95	4,35
248	-7,17	-0,84	4,35		249	-3,59	-0,37	4,35
250	-8,50	-1,02	4,04		251	-7,31	-0,86	4,04
252	-11,08	-1,36	4,35		253	-10,10	-1,23	4,35
254	-9,12	-1,10	4,35		255	-8,14	-0,97	4,35
256	-18,89	-2,41	4,35		257	-26,47	-3,43	4,35
282	-25,01	-3,24	5,34		283	-22,99	-2,95	5,34
293	-7,17	-0,84	5,34		294	-3,59	-0,37	5,34
295	-11,08	-1,36	5,34		296	-18,89	-2,41	5,34
297	-26,47	-3,43	5,34		319	-25,01	-3,24	6,04
320	-22,99	-2,95	6,04		328	-7,17	-0,84	6,04
329	-3,59	-0,37	6,04		330	-11,08	-1,36	6,04
331	-18,89	-2,41	6,04		332	-26,47	-3,43	6,04
371	-3,59	-0,37	6,91		373	-3,59	-0,37	7,78
374	-25,01	-3,24	7,78		375	-22,99	-2,95	7,78
383	-6,27	-0,73	6,04		384	-5,38	-0,61	6,04
385	-4,49	-0,49	6,04		386	-7,17	-0,84	6,91
387	-6,27	-0,73	6,91		388	-5,38	-0,61	6,91
389	-4,64	-0,51	6,91		390	-6,57	-0,76	7,78
391	-5,38	-0,61	7,78		392	-4,78	-0,53	7,78
393	-7,17	-0,84	7,78		394	-5,97	-0,69	7,78
395	-10,10	-1,23	6,04		396	-9,12	-1,10	6,04
397	-8,14	-0,97	6,04		398	-11,08	-1,36	6,91
399	-10,10	-1,23	6,91		400	-9,12	-1,10	6,91
401	-7,95	-0,95	6,91		402	-7,76	-0,92	7,78
403	-11,08	-1,36	7,78		404	-10,10	-1,23	7,78
405	-9,12	-1,10	7,78		406	-18,89	-2,41	7,78
407	-26,47	-3,43	7,78		430	-25,01	-3,24	8,52
431	-22,99	-2,95	8,52		432	-4,78	-0,53	8,28
433	-5,38	-0,61	8,28		434	-5,97	-0,69	8,28
435	-7,17	-0,84	8,28		436	-6,57	-0,76	8,28
437	-3,59	-0,37	8,52		438	-4,49	-0,49	8,52
439	-5,38	-0,61	8,52		440	-6,27	-0,73	8,52
441	-7,17	-0,84	8,52		448	-7,76	-0,92	8,28
449	-8,14	-0,97	8,52		450	-9,12	-1,10	8,52
451	-10,10	-1,23	8,52		452	-11,08	-1,36	8,52
453	-18,89	-2,41	8,52		454	-26,47	-3,43	8,52
483	-25,01	-3,24	9,52		484	-22,99	-2,95	9,52
491	-18,89	-2,41	9,52		492	-11,08	-1,36	9,52

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
493	-26,47	-3,43	9,52		511	-7,17	-0,84	9,52
512	-3,59	-0,37	9,52		517	-18,89	-2,41	11,04
520	-25,01	-3,24	11,04		521	-22,99	-2,95	11,04
522	-26,47	-3,43	11,04		537	-18,89	-2,41	12,57
539	-25,01	-3,24	12,57		540	-22,99	-2,95	12,57
541	-26,47	-3,43	12,57		588	-24,00	-3,09	0,50
589	-24,00	-3,09	1,04		598	-6,27	-0,73	0,50
599	-5,38	-0,61	0,50		600	-4,49	-0,49	0,50
601	-6,27	-0,73	1,04		602	-5,38	-0,61	1,04
603	-4,49	-0,49	1,04		604	-10,10	-1,23	0,50
605	-9,12	-1,10	0,50		606	-8,14	-0,97	0,50
607	-10,10	-1,23	1,04		608	-9,12	-1,10	1,04
609	-8,14	-0,97	1,04		610	-17,58	-2,24	0,50
611	-16,28	-2,06	0,50		612	-14,98	-1,89	0,50
613	-13,68	-1,71	0,50		614	-12,38	-1,53	0,50
615	-17,58	-2,24	1,04		616	-16,28	-2,06	1,04
617	-14,98	-1,89	1,04		618	-13,68	-1,71	1,04
619	-12,38	-1,53	1,04		620	-21,96	-2,81	0,50
621	-20,94	-2,68	0,50		622	-19,91	-2,55	0,50
623	-21,96	-2,81	1,04		624	-20,94	-2,68	1,04
625	-19,91	-2,55	1,04		626	-25,74	-3,33	0,50
627	-25,74	-3,33	1,04		688	-24,00	-3,09	1,66
693	-6,27	-0,73	1,66		694	-5,38	-0,61	1,66
695	-4,49	-0,49	1,66		696	-10,10	-1,23	1,66
697	-9,12	-1,10	1,66		698	-8,14	-0,97	1,66
699	-17,58	-2,24	1,66		700	-16,28	-2,06	1,66
701	-14,98	-1,89	1,66		702	-13,68	-1,71	1,66
703	-12,38	-1,53	1,66		704	-21,96	-2,81	1,66
705	-20,94	-2,68	1,66		706	-19,91	-2,55	1,66
707	-25,74	-3,33	1,66		735	-24,00	-3,09	2,34
740	-6,27	-0,73	2,34		741	-5,38	-0,61	2,34
742	-4,49	-0,49	2,34		743	-17,58	-2,24	2,34
744	-16,28	-2,06	2,34		745	-14,98	-1,89	2,34
746	-13,68	-1,71	2,34		747	-12,38	-1,53	2,34
748	-21,96	-2,81	2,34		749	-20,94	-2,68	2,34
750	-19,91	-2,55	2,34		751	-25,74	-3,33	2,34
785	-24,00	-3,09	3,54		791	-6,27	-0,73	3,54
792	-5,38	-0,61	3,54		793	-4,49	-0,49	3,54
794	-17,58	-2,24	3,54		795	-16,28	-2,06	3,54
796	-14,98	-1,89	3,54		797	-13,68	-1,71	3,54
798	-12,38	-1,53	3,54		799	-21,96	-2,81	3,54
800	-20,94	-2,68	3,54		801	-19,91	-2,55	3,54
802	-25,74	-3,33	3,54		832	-24,00	-3,09	4,35
837	-6,27	-0,73	4,35		838	-5,38	-0,61	4,35
839	-4,49	-0,49	4,35		840	-17,58	-2,24	4,35
841	-16,28	-2,06	4,35		842	-14,98	-1,89	4,35
843	-13,68	-1,71	4,35		844	-12,38	-1,53	4,35
845	-21,96	-2,81	4,35		846	-20,94	-2,68	4,35
847	-19,91	-2,55	4,35		848	-25,74	-3,33	4,35
883	-24,00	-3,09	5,34		888	-6,27	-0,73	5,34
889	-5,38	-0,61	5,34		890	-4,49	-0,49	5,34
891	-10,10	-1,23	5,34		892	-9,12	-1,10	5,34
893	-8,14	-0,97	5,34		894	-17,58	-2,24	5,34
895	-16,28	-2,06	5,34		896	-14,98	-1,89	5,34
897	-13,68	-1,71	5,34		898	-12,38	-1,53	5,34
899	-21,96	-2,81	5,34		900	-20,94	-2,68	5,34
901	-19,91	-2,55	5,34		902	-25,74	-3,33	5,34
956	-24,00	-3,09	6,04		960	-17,58	-2,24	6,04
961	-16,28	-2,06	6,04		962	-14,98	-1,89	6,04
963	-13,68	-1,71	6,04		964	-12,38	-1,53	6,04

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
965	-21,96	-2,81	6,04		966	-20,94	-2,68	6,04
967	-19,91	-2,55	6,04		968	-25,74	-3,33	6,04
1017	-25,01	-3,24	6,91		1018	-24,00	-3,09	6,91
1019	-22,99	-2,95	6,91		1020	-24,00	-3,09	7,78
1034	-18,89	-2,41	6,91		1035	-17,58	-2,24	6,91
1036	-16,28	-2,06	6,91		1037	-14,98	-1,89	6,91
1038	-13,68	-1,71	6,91		1039	-12,38	-1,53	6,91
1040	-17,58	-2,24	7,78		1041	-16,28	-2,06	7,78
1042	-14,98	-1,89	7,78		1043	-13,68	-1,71	7,78
1044	-12,38	-1,53	7,78		1045	-21,96	-2,81	6,91
1046	-20,94	-2,68	6,91		1047	-19,91	-2,55	6,91
1048	-21,96	-2,81	7,78		1049	-20,94	-2,68	7,78
1050	-19,91	-2,55	7,78		1051	-26,47	-3,43	6,91
1052	-25,74	-3,33	6,91		1053	-25,74	-3,33	7,78
1116	-24,00	-3,09	8,52		1119	-17,58	-2,24	8,52
1120	-16,28	-2,06	8,52		1121	-14,98	-1,89	8,52
1122	-13,68	-1,71	8,52		1123	-12,38	-1,53	8,52
1124	-21,96	-2,81	8,52		1125	-20,94	-2,68	8,52
1126	-19,91	-2,55	8,52		1127	-25,74	-3,33	8,52
1153	-24,00	-3,09	9,52		1161	-17,58	-2,24	9,52
1162	-16,28	-2,06	9,52		1163	-14,98	-1,89	9,52
1164	-13,68	-1,71	9,52		1165	-12,38	-1,53	9,52
1166	-21,96	-2,81	9,52		1167	-20,94	-2,68	9,52
1168	-19,91	-2,55	9,52		1169	-25,74	-3,33	9,52
1203	-10,10	-1,23	9,52		1204	-9,12	-1,10	9,52
1205	-8,14	-0,97	9,52		1206	-6,27	-0,73	9,52
1207	-5,38	-0,61	9,52		1208	-4,49	-0,49	9,52
1227	-25,01	-3,24	10,28		1228	-24,00	-3,09	10,28
1229	-22,99	-2,95	10,28		1230	-24,00	-3,09	11,04
1231	-26,47	-3,43	10,28		1232	-25,74	-3,33	10,28
1233	-25,74	-3,33	11,04		1260	-21,96	-2,81	10,28
1261	-20,94	-2,68	10,28		1262	-19,91	-2,55	10,28
1263	-18,89	-2,41	10,28		1264	-21,96	-2,81	11,04
1265	-20,94	-2,68	11,04		1266	-19,91	-2,55	11,04
1270	-25,01	-3,24	11,80		1271	-24,00	-3,09	11,80
1272	-22,99	-2,95	11,80		1273	-24,00	-3,09	12,57
1274	-26,47	-3,43	11,80		1275	-25,74	-3,33	11,80
1276	-25,74	-3,33	12,57		1303	-21,96	-2,81	11,80
1304	-20,94	-2,68	11,80		1305	-19,91	-2,55	11,80
1306	-18,89	-2,41	11,80		1307	-21,96	-2,81	12,57
1308	-20,94	-2,68	12,57		1309	-19,91	-2,55	12,57

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
3	-26,46	6,78	0,50		4	-25,59	6,78	0,50
5	-22,99	6,78	0,50		9	-6,17	6,78	0,50
10	-4,60	6,78	0,50		48	-26,46	6,78	1,04
49	-25,59	6,78	1,04		50	-6,17	6,78	1,04
51	-4,60	6,78	1,04		66	-22,99	6,78	1,04
98	-26,46	6,78	1,66		99	-25,59	6,78	1,66
100	-6,17	6,78	1,66		101	-4,60	6,78	1,66
116	-22,99	6,78	1,66		141	-26,46	6,78	2,34
142	-25,59	6,78	2,34		143	-6,17	6,78	2,34
144	-4,60	6,78	2,34		159	-22,99	6,78	2,34
186	-26,46	6,78	3,54		187	-25,59	6,78	3,54
188	-6,17	6,78	3,54		189	-4,60	6,78	3,54
211	-22,99	6,78	3,54		239	-26,46	6,78	4,35
240	-25,59	6,78	4,35		241	-6,17	6,78	4,35

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
242	-4,60	6,78	4,35		244	-7,17	6,78	4,35
262	-22,99	6,78	4,35		264	-18,89	6,78	4,35
266	-11,08	6,78	4,35		284	-26,46	6,78	5,34
285	-25,59	6,78	5,34		286	-6,17	6,78	5,34
287	-4,60	6,78	5,34		289	-7,17	6,78	5,34
302	-22,99	6,78	5,34		304	-18,89	6,78	5,34
306	-11,08	6,78	5,34		323	-26,46	6,78	6,04
324	-25,59	6,78	6,04		325	-6,17	6,78	6,04
326	-4,60	6,78	6,04		336	-22,99	6,78	6,04
338	-18,89	6,78	6,04		340	-11,08	6,78	6,04
352	-7,17	6,78	6,04		378	-26,46	6,78	7,78
379	-25,59	6,78	7,78		380	-6,17	6,78	7,78
381	-4,60	6,78	7,78		442	-26,46	6,78	8,52
443	-25,59	6,78	8,52		444	-6,17	6,78	8,52
445	-4,60	6,78	8,52		473	-18,89	6,78	8,52
475	-11,08	6,78	8,52		479	-7,17	6,78	8,52
480	-22,99	6,78	8,52		485	-7,17	6,78	9,52
486	-11,08	6,78	9,52		489	-26,46	6,78	9,52
490	-25,59	6,78	9,52		498	-18,89	6,78	9,52
510	-22,99	6,78	9,52		513	-4,60	6,78	9,52
514	-6,17	6,78	9,52		590	-5,38	6,78	0,50
591	-5,38	6,78	1,04		656	-24,94	6,78	0,50
657	-24,29	6,78	0,50		658	-23,64	6,78	0,50
659	-24,94	6,78	1,04		660	-24,29	6,78	1,04
661	-23,64	6,78	1,04		689	-5,38	6,78	1,66
725	-24,94	6,78	1,66		726	-24,29	6,78	1,66
727	-23,64	6,78	1,66		736	-5,38	6,78	2,34
775	-24,94	6,78	2,34		776	-24,29	6,78	2,34
777	-23,64	6,78	2,34		787	-5,38	6,78	3,54
822	-24,94	6,78	3,54		823	-24,29	6,78	3,54
824	-23,64	6,78	3,54		833	-5,38	6,78	4,35
867	-24,94	6,78	4,35		868	-24,29	6,78	4,35
869	-23,64	6,78	4,35		884	-5,38	6,78	5,34
919	-21,96	6,78	4,35		920	-20,94	6,78	4,35
921	-19,91	6,78	4,35		922	-21,96	6,78	5,34
923	-20,94	6,78	5,34		924	-19,91	6,78	5,34
925	-17,58	6,78	4,35		926	-16,28	6,78	4,35
927	-14,98	6,78	4,35		928	-13,68	6,78	4,35
929	-12,38	6,78	4,35		930	-17,58	6,78	5,34
931	-16,28	6,78	5,34		932	-14,98	6,78	5,34
933	-13,68	6,78	5,34		934	-12,38	6,78	5,34
935	-10,10	6,78	4,35		936	-9,12	6,78	4,35
937	-8,14	6,78	4,35		938	-10,10	6,78	5,34
939	-9,12	6,78	5,34		940	-8,14	6,78	5,34
942	-24,94	6,78	5,34		943	-24,29	6,78	5,34
944	-23,64	6,78	5,34		958	-5,38	6,78	6,04
983	-21,96	6,78	6,04		984	-20,94	6,78	6,04
985	-19,91	6,78	6,04		994	-17,58	6,78	6,04
995	-16,28	6,78	6,04		996	-14,98	6,78	6,04
997	-13,68	6,78	6,04		998	-12,38	6,78	6,04
999	-10,10	6,78	6,04		1000	-9,12	6,78	6,04
1001	-8,14	6,78	6,04		1004	-24,94	6,78	6,04
1005	-24,29	6,78	6,04		1006	-23,64	6,78	6,04
1025	-26,46	6,78	6,91		1026	-25,59	6,78	6,91
1027	-6,17	6,78	6,91		1028	-5,38	6,78	6,91
1029	-4,60	6,78	6,91		1030	-5,38	6,78	7,78
1117	-5,38	6,78	8,52		1154	-8,14	6,78	8,52
1155	-9,12	6,78	8,52		1156	-10,10	6,78	8,52
1157	-8,14	6,78	9,52		1158	-9,12	6,78	9,52
1159	-10,10	6,78	9,52		1187	-21,96	6,78	8,52
1188	-20,94	6,78	8,52		1189	-19,91	6,78	8,52
1190	-21,96	6,78	9,52		1191	-20,94	6,78	9,52

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1192	-19,91	6,78	9,52		1193	-17,58	6,78	8,52
1194	-16,28	6,78	8,52		1195	-14,98	6,78	8,52
1196	-13,68	6,78	8,52		1197	-12,38	6,78	8,52
1198	-17,58	6,78	9,52		1199	-16,28	6,78	9,52
1200	-14,98	6,78	9,52		1201	-13,68	6,78	9,52
1202	-12,38	6,78	9,52		1212	-5,38	6,78	9,52
1214	-24,94	6,78	8,52		1215	-24,29	6,78	8,52
1216	-23,64	6,78	8,52		1217	-24,94	6,78	9,52
1218	-24,29	6,78	9,52		1219	-23,64	6,78	9,52

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
10	-4,60	6,78	0,50		11	-4,29	4,59	0,50
16	-3,59	-0,37	0,50		40	-3,99	2,41	0,50
51	-4,60	6,78	1,04		52	-4,29	4,59	1,04
58	-3,59	-0,37	1,04		81	-3,99	2,41	1,04
91	-4,14	3,50	0,50		92	-4,10	3,26	1,04
93	-4,22	4,05	1,04		101	-4,60	6,78	1,66
102	-4,29	4,59	1,66		108	-3,59	-0,37	1,66
129	-3,99	2,41	1,66		135	-4,10	3,26	1,66
136	-4,22	4,05	1,66		144	-4,60	6,78	2,34
145	-4,29	4,59	2,34		151	-3,59	-0,37	2,34
172	-3,99	2,41	2,34		178	-4,10	3,26	2,34
179	-4,22	4,05	2,34		189	-4,60	6,78	3,54
190	-4,29	4,59	3,54		196	-3,59	-0,37	3,54
225	-3,99	2,41	3,54		233	-4,10	3,26	3,54
234	-4,22	4,05	3,54		242	-4,60	6,78	4,35
243	-4,29	4,59	4,35		249	-3,59	-0,37	4,35
276	-3,99	2,41	4,35		277	-4,14	3,50	4,35
278	-4,22	4,05	3,74		279	-4,10	3,26	3,74
287	-4,60	6,78	5,34		288	-4,29	4,59	5,34
294	-3,59	-0,37	5,34		316	-3,99	2,41	5,34
326	-4,60	6,78	6,04		327	-4,29	4,59	6,04
329	-3,59	-0,37	6,04		354	-3,89	1,72	5,34
355	-3,79	1,02	5,34		356	-3,69	0,32	5,34
357	-3,86	1,52	6,04		358	-3,61	-0,25	6,04
359	-3,86	1,52	5,68		360	-3,78	0,93	5,68
361	-3,69	0,34	5,68		362	-3,61	-0,25	5,68
363	-3,99	2,41	6,04		366	-3,99	2,41	6,91
367	-3,86	1,52	6,91		368	-3,61	-0,25	6,91
369	-3,86	1,52	7,78		370	-3,61	-0,25	7,78
371	-3,59	-0,37	6,91		372	-3,99	2,41	7,78
373	-3,59	-0,37	7,78		381	-4,60	6,78	7,78
382	-4,29	4,59	7,78		437	-3,59	-0,37	8,52
445	-4,60	6,78	8,52		466	-3,69	0,32	8,52
467	-3,79	1,02	8,52		468	-3,89	1,72	8,52
469	-3,99	2,41	8,52		470	-3,69	0,34	7,78
471	-3,78	0,93	7,78		472	-4,29	4,59	8,52
487	-3,99	2,41	9,52		488	-4,29	4,59	9,52
512	-3,59	-0,37	9,52		513	-4,60	6,78	9,52
592	-4,45	5,68	0,50		593	-4,45	5,68	1,04
664	-3,89	1,72	0,50		665	-3,79	1,02	0,50
666	-3,69	0,32	0,50		667	-3,89	1,72	1,04
668	-3,79	1,02	1,04		669	-3,69	0,32	1,04
690	-4,45	5,68	1,66		720	-3,89	1,72	1,66
721	-3,79	1,02	1,66		722	-3,69	0,32	1,66
737	-4,45	5,68	2,34		770	-3,89	1,72	2,34
771	-3,79	1,02	2,34		772	-3,69	0,32	2,34
788	-4,45	5,68	3,54		818	-3,89	1,72	3,54
819	-3,79	1,02	3,54		820	-3,69	0,32	3,54

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
834	-4,45	5,68	4,35		870	-3,89	1,72	4,35
871	-3,79	1,02	4,35		872	-3,69	0,32	4,35
885	-4,45	5,68	5,34		954	-4,14	3,50	5,34
959	-4,45	5,68	6,04		1016	-4,14	3,50	6,04
1029	-4,60	6,78	6,91		1031	-4,45	5,68	6,91
1032	-4,29	4,59	6,91		1033	-4,45	5,68	7,78
1114	-4,14	3,50	6,91		1115	-4,14	3,50	7,78
1142	-4,14	3,50	8,52		1152	-4,45	5,68	8,52
1160	-4,14	3,50	9,52		1209	-3,69	0,32	9,52
1210	-3,79	1,02	9,52		1211	-3,89	1,72	9,52
1226	-4,45	5,68	9,52					

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
8	-7,17	6,78	0,50		12	-7,17	4,31	0,50
13	-7,17	1,84	0,50		14	-7,17	0,31	0,50
53	-7,17	6,78	1,04		54	-7,17	4,31	1,04
55	-7,17	1,84	1,04		56	-7,17	0,31	1,04
103	-7,17	6,78	1,66		104	-7,17	4,31	1,66
105	-7,17	1,84	1,66		106	-7,17	0,31	1,66
146	-7,17	6,78	2,34		147	-7,17	4,31	2,34
148	-7,17	1,84	2,34		149	-7,17	0,31	2,34
191	-7,17	6,78	3,54		192	-7,17	4,31	3,54
193	-7,17	1,84	3,54		194	-7,17	0,31	3,54
244	-7,17	6,78	4,35		245	-7,17	4,31	4,35
246	-7,17	1,84	4,35		247	-7,17	0,31	4,35
289	-7,17	6,78	5,34		290	-7,17	4,31	5,34
291	-7,17	1,84	5,34		292	-7,17	0,31	5,34
594	-7,17	5,54	0,50		595	-7,17	5,54	1,04
596	-7,17	1,08	0,50		597	-7,17	1,08	1,04
674	-7,17	3,08	0,50		675	-7,17	3,08	1,04
691	-7,17	5,54	1,66		692	-7,17	1,08	1,66
734	-7,17	3,08	1,66		738	-7,17	5,54	2,34
739	-7,17	1,08	2,34		784	-7,17	3,08	2,34
789	-7,17	5,54	3,54		790	-7,17	1,08	3,54
831	-7,17	3,08	3,54		835	-7,17	5,54	4,35
836	-7,17	1,08	4,35		882	-7,17	3,08	4,35
886	-7,17	5,54	5,34		887	-7,17	1,08	5,34
955	-7,17	3,08	5,34					

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
3	-26,46	6,78	0,50		21	-26,57	1,78	0,50
22	-26,53	3,28	0,50		23	-26,60	0,22	0,50
24	-26,62	-0,72	0,50		39	-26,46	4,31	0,50
48	-26,46	6,78	1,04		62	-26,46	4,31	1,04
63	-26,57	1,78	1,04		64	-26,60	0,22	1,04
65	-26,62	-0,72	1,04		80	-26,53	3,28	1,04
98	-26,46	6,78	1,66		112	-26,46	4,31	1,66
113	-26,57	1,78	1,66		114	-26,60	0,22	1,66
115	-26,62	-0,72	1,66		128	-26,53	3,28	1,66
141	-26,46	6,78	2,34		155	-26,46	4,31	2,34
156	-26,57	1,78	2,34		157	-26,60	0,22	2,34
158	-26,62	-0,72	2,34		171	-26,53	3,28	2,34
186	-26,46	6,78	3,54		207	-26,46	4,31	3,54
208	-26,57	1,78	3,54		209	-26,60	0,22	3,54
210	-26,62	-0,72	3,54		224	-26,53	3,28	3,54
239	-26,46	6,78	4,35		258	-26,46	4,31	4,35

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
259	-26,57	1,78	4,35		260	-26,60	0,22	4,35
261	-26,62	-0,72	4,35		275	-26,53	3,28	4,35
284	-26,46	6,78	5,34		298	-26,46	4,31	5,34
299	-26,57	1,78	5,34		300	-26,60	0,22	5,34
301	-26,62	-0,72	5,34		315	-26,53	3,28	5,34
321	-26,53	3,28	6,04		322	-26,57	1,78	6,04
323	-26,46	6,78	6,04		333	-26,46	4,31	6,04
334	-26,60	0,22	6,04		335	-26,62	-0,72	6,04
376	-26,53	3,28	7,78		377	-26,57	1,78	7,78
378	-26,46	6,78	7,78		408	-26,46	4,31	7,78
409	-26,60	0,22	7,78		410	-26,62	-0,72	7,78
442	-26,46	6,78	8,52		446	-26,53	3,28	8,52
447	-26,57	1,78	8,52		455	-26,60	0,22	8,52
456	-26,62	-0,72	8,52		477	-26,46	4,31	8,52
489	-26,46	6,78	9,52		494	-26,46	4,31	9,52
495	-26,57	1,78	9,52		496	-26,60	0,22	9,52
497	-26,62	-0,72	9,52		515	-26,53	3,28	9,52
523	-26,57	1,78	11,04		524	-26,60	0,22	11,04
525	-26,62	-0,72	11,04		536	-26,53	3,28	11,04
542	-26,57	1,78	12,57		543	-26,60	0,22	12,57
544	-26,62	-0,72	12,57		554	-26,53	3,28	12,57
628	-26,46	5,54	0,50		629	-26,46	5,54	1,04
630	-26,58	1,00	0,50		631	-26,58	1,00	1,04
662	-26,55	2,53	0,50		663	-26,55	2,53	1,04
708	-26,46	5,54	1,66		709	-26,58	1,00	1,66
719	-26,55	2,53	1,66		752	-26,46	5,54	2,34
753	-26,58	1,00	2,34		769	-26,55	2,53	2,34
803	-26,46	5,54	3,54		804	-26,58	1,00	3,54
817	-26,55	2,53	3,54		849	-26,46	5,54	4,35
850	-26,58	1,00	4,35		866	-26,55	2,53	4,35
903	-26,46	5,54	5,34		904	-26,58	1,00	5,34
941	-26,55	2,53	5,34		957	-26,55	2,53	6,04
969	-26,46	5,54	6,04		970	-26,58	1,00	6,04
1021	-26,53	3,28	6,91		1022	-26,55	2,53	6,91
1023	-26,57	1,78	6,91		1024	-26,55	2,53	7,78
1025	-26,46	6,78	6,91		1054	-26,46	5,54	6,91
1055	-26,46	4,31	6,91		1056	-26,46	5,54	7,78
1057	-26,58	1,00	6,91		1058	-26,60	0,22	6,91
1059	-26,58	1,00	7,78		1060	-26,62	-0,72	6,91
1118	-26,55	2,53	8,52		1128	-26,58	1,00	8,52
1145	-26,46	5,54	8,52		1170	-26,46	5,54	9,52
1171	-26,58	1,00	9,52		1213	-26,55	2,53	9,52
1234	-26,57	1,78	10,28		1235	-26,58	1,00	10,28
1236	-26,60	0,22	10,28		1237	-26,58	1,00	11,04
1238	-26,62	-0,72	10,28		1267	-26,55	2,53	10,28
1268	-26,53	3,28	10,28		1269	-26,55	2,53	11,04
1277	-26,57	1,78	11,80		1278	-26,58	1,00	11,80
1279	-26,60	0,22	11,80		1280	-26,58	1,00	12,57
1281	-26,62	-0,72	11,80		1310	-26,55	2,53	11,80
1311	-26,53	3,28	11,80		1312	-26,55	2,53	12,57

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
2	-26,47	-3,43	0,50		24	-26,62	-0,72	0,50
61	-26,47	-3,43	1,04		65	-26,62	-0,72	1,04
111	-26,47	-3,43	1,66		115	-26,62	-0,72	1,66
154	-26,47	-3,43	2,34		158	-26,62	-0,72	2,34
206	-26,47	-3,43	3,54		210	-26,62	-0,72	3,54
257	-26,47	-3,43	4,35		261	-26,62	-0,72	4,35
297	-26,47	-3,43	5,34		301	-26,62	-0,72	5,34

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
332	-26,47	-3,43	6,04		335	-26,62	-0,72	6,04
407	-26,47	-3,43	7,78		410	-26,62	-0,72	7,78
454	-26,47	-3,43	8,52		456	-26,62	-0,72	8,52
493	-26,47	-3,43	9,52		497	-26,62	-0,72	9,52
522	-26,47	-3,43	11,04		525	-26,62	-0,72	11,04
541	-26,47	-3,43	12,57		544	-26,62	-0,72	12,57
632	-26,58	-1,40	0,50		633	-26,55	-2,07	0,50
634	-26,51	-2,75	0,50		635	-26,58	-1,40	1,04
636	-26,55	-2,07	1,04		637	-26,51	-2,75	1,04
710	-26,58	-1,40	1,66		711	-26,55	-2,07	1,66
712	-26,51	-2,75	1,66		754	-26,58	-1,40	2,34
755	-26,55	-2,07	2,34		756	-26,51	-2,75	2,34
805	-26,58	-1,40	3,54		806	-26,55	-2,07	3,54
807	-26,51	-2,75	3,54		851	-26,58	-1,40	4,35
852	-26,55	-2,07	4,35		853	-26,51	-2,75	4,35
905	-26,58	-1,40	5,34		906	-26,55	-2,07	5,34
907	-26,51	-2,75	5,34		971	-26,58	-1,40	6,04
972	-26,55	-2,07	6,04		973	-26,51	-2,75	6,04
1051	-26,47	-3,43	6,91		1060	-26,62	-0,72	6,91
1061	-26,58	-1,40	6,91		1062	-26,55	-2,07	6,91
1063	-26,51	-2,75	6,91		1064	-26,58	-1,40	7,78
1065	-26,55	-2,07	7,78		1066	-26,51	-2,75	7,78
1129	-26,58	-1,40	8,52		1130	-26,55	-2,07	8,52
1131	-26,51	-2,75	8,52		1172	-26,58	-1,40	9,52
1173	-26,55	-2,07	9,52		1174	-26,51	-2,75	9,52
1231	-26,47	-3,43	10,28		1238	-26,62	-0,72	10,28
1239	-26,58	-1,40	10,28		1240	-26,55	-2,07	10,28
1241	-26,51	-2,75	10,28		1242	-26,58	-1,40	11,04
1243	-26,55	-2,07	11,04		1244	-26,51	-2,75	11,04
1274	-26,47	-3,43	11,80		1281	-26,62	-0,72	11,80
1282	-26,58	-1,40	11,80		1283	-26,55	-2,07	11,80
1284	-26,51	-2,75	11,80		1285	-26,58	-1,40	12,57
1286	-26,55	-2,07	12,57		1287	-26,51	-2,75	12,57

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
5	-22,99	6,78	0,50		26	-22,99	4,31	0,50
27	-22,99	1,78	0,50		44	-22,99	1,78	1,04
66	-22,99	6,78	1,04		67	-22,99	4,31	1,04
94	-22,99	1,78	1,66		116	-22,99	6,78	1,66
117	-22,99	4,31	1,66		137	-22,99	1,78	2,34
159	-22,99	6,78	2,34		160	-22,99	4,31	2,34
180	-22,99	1,78	3,54		211	-22,99	6,78	3,54
212	-22,99	4,31	3,54		235	-22,99	1,78	4,35
262	-22,99	6,78	4,35		263	-22,99	4,31	4,35
280	-22,99	1,78	5,34		302	-22,99	6,78	5,34
303	-22,99	4,31	5,34		317	-22,99	1,78	6,04
336	-22,99	6,78	6,04		337	-22,99	4,31	6,04
638	-22,99	5,54	0,50		639	-22,99	5,54	1,04
676	-22,99	3,68	0,50		677	-22,99	3,05	0,50
678	-22,99	2,42	0,50		679	-22,99	3,68	1,04
680	-22,99	3,05	1,04		681	-22,99	2,42	1,04
713	-22,99	5,54	1,66		728	-22,99	3,68	1,66
729	-22,99	3,05	1,66		730	-22,99	2,42	1,66
757	-22,99	5,54	2,34		778	-22,99	3,68	2,34
779	-22,99	3,05	2,34		780	-22,99	2,42	2,34
808	-22,99	5,54	3,54		825	-22,99	3,68	3,54
826	-22,99	3,05	3,54		827	-22,99	2,42	3,54
854	-22,99	5,54	4,35		873	-22,99	3,68	4,35
874	-22,99	3,05	4,35		875	-22,99	2,42	4,35

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
908	-22,99	5,54	5,34		945	-22,99	3,68	5,34
946	-22,99	3,05	5,34		947	-22,99	2,42	5,34
974	-22,99	5,54	6,04		1007	-22,99	3,68	6,04
1008	-22,99	3,05	6,04		1009	-22,99	2,42	6,04

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
6	-18,89	6,78	0,50		29	-18,89	4,31	0,50
30	-18,89	0,31	0,50		42	-18,89	1,78	0,50
45	-18,89	1,78	1,04		68	-18,89	6,78	1,04
69	-18,89	4,31	1,04		82	-18,89	0,31	1,04
95	-18,89	1,78	1,66		118	-18,89	6,78	1,66
119	-18,89	4,31	1,66		130	-18,89	0,31	1,66
138	-18,89	1,78	2,34		161	-18,89	6,78	2,34
162	-18,89	4,31	2,34		173	-18,89	0,31	2,34
181	-18,89	1,78	3,54		213	-18,89	6,78	3,54
214	-18,89	4,31	3,54		226	-18,89	0,31	3,54
236	-18,89	1,78	4,35		264	-18,89	6,78	4,35
265	-18,89	4,31	4,35		272	-18,89	0,31	4,35
281	-18,89	1,78	5,34		296	-18,89	-2,41	5,34
304	-18,89	6,78	5,34		305	-18,89	4,31	5,34
312	-18,89	0,31	5,34		318	-18,89	1,78	6,04
331	-18,89	-2,41	6,04		338	-18,89	6,78	6,04
339	-18,89	4,31	6,04		351	-18,89	0,31	6,04
365	-18,89	1,78	7,78		406	-18,89	-2,41	7,78
411	-18,89	6,78	7,78		412	-18,89	4,31	7,78
426	-18,89	0,31	7,78		429	-18,89	1,78	8,52
453	-18,89	-2,41	8,52		465	-18,89	0,31	8,52
473	-18,89	6,78	8,52		474	-18,89	4,31	8,52
482	-18,89	1,78	9,52		491	-18,89	-2,41	9,52
498	-18,89	6,78	9,52		499	-18,89	4,31	9,52
509	-18,89	0,31	9,52		640	-18,89	5,54	0,50
641	-18,89	5,54	1,04		670	-18,89	1,05	0,50
671	-18,89	1,05	1,04		682	-18,89	3,68	0,50
683	-18,89	3,05	0,50		684	-18,89	2,42	0,50
685	-18,89	3,68	1,04		686	-18,89	3,05	1,04
687	-18,89	2,42	1,04		714	-18,89	5,54	1,66
723	-18,89	1,05	1,66		731	-18,89	3,68	1,66
732	-18,89	3,05	1,66		733	-18,89	2,42	1,66
758	-18,89	5,54	2,34		773	-18,89	1,05	2,34
781	-18,89	3,68	2,34		782	-18,89	3,05	2,34
783	-18,89	2,42	2,34		809	-18,89	5,54	3,54
821	-18,89	1,05	3,54		828	-18,89	3,68	3,54
829	-18,89	3,05	3,54		830	-18,89	2,42	3,54
855	-18,89	5,54	4,35		864	-18,89	1,05	4,35
876	-18,89	3,68	4,35		877	-18,89	3,05	4,35
878	-18,89	2,42	4,35		909	-18,89	5,54	5,34
917	-18,89	1,05	5,34		948	-18,89	3,68	5,34
949	-18,89	3,05	5,34		950	-18,89	2,42	5,34
975	-18,89	5,54	6,04		988	-18,89	-0,37	5,34
989	-18,89	-1,05	5,34		990	-18,89	-1,73	5,34
991	-18,89	-0,37	6,04		992	-18,89	-1,05	6,04
993	-18,89	-1,73	6,04		1003	-18,89	1,05	6,04
1010	-18,89	3,68	6,04		1011	-18,89	3,05	6,04
1012	-18,89	2,42	6,04		1034	-18,89	-2,41	6,91
1067	-18,89	6,78	6,91		1068	-18,89	5,54	6,91
1069	-18,89	4,31	6,91		1070	-18,89	5,54	7,78
1093	-18,89	0,31	6,91		1094	-18,89	-0,37	6,91
1095	-18,89	-1,05	6,91		1096	-18,89	-1,73	6,91
1097	-18,89	-0,37	7,78		1098	-18,89	-1,05	7,78

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1099	-18,89	-1,73	7,78		1100	-18,89	3,68	6,91
1101	-18,89	3,05	6,91		1102	-18,89	2,42	6,91
1103	-18,89	1,78	6,91		1104	-18,89	3,68	7,78
1105	-18,89	3,05	7,78		1106	-18,89	2,42	7,78
1139	-18,89	-0,37	8,52		1140	-18,89	-1,05	8,52
1141	-18,89	-1,73	8,52		1143	-18,89	5,54	8,52
1146	-18,89	3,68	8,52		1147	-18,89	3,05	8,52
1148	-18,89	2,42	8,52		1175	-18,89	5,54	9,52
1184	-18,89	-0,37	9,52		1185	-18,89	-1,05	9,52
1186	-18,89	-1,73	9,52		1220	-18,89	3,68	9,52
1221	-18,89	3,05	9,52		1222	-18,89	2,42	9,52

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
7	-11,08	6,78	0,50		32	-11,08	4,31	0,50
33	-11,08	0,31	0,50		43	-11,08	1,78	0,50
70	-11,08	6,78	1,04		71	-11,08	4,31	1,04
83	-11,08	1,78	1,04		84	-11,08	0,31	1,04
85	-11,08	3,68	0,50		86	-11,08	3,05	0,50
87	-11,08	2,42	0,50		88	-11,08	3,54	1,04
89	-11,08	3,09	1,04		90	-11,08	2,64	1,04
120	-11,08	6,78	1,66		121	-11,08	4,31	1,66
131	-11,08	1,78	1,66		132	-11,08	0,31	1,66
133	-11,08	3,54	1,66		134	-11,08	2,64	1,66
163	-11,08	6,78	2,34		164	-11,08	4,31	2,34
174	-11,08	1,78	2,34		175	-11,08	0,31	2,34
176	-11,08	3,54	2,34		177	-11,08	2,64	2,34
184	-11,08	1,78	3,54		185	-11,08	0,31	3,54
215	-11,08	6,78	3,54		216	-11,08	4,31	3,54
227	-11,08	3,54	3,44		228	-11,08	3,09	3,44
229	-11,08	2,64	3,44		230	-11,08	3,68	3,54
231	-11,08	3,05	3,54		232	-11,08	2,42	3,54
266	-11,08	6,78	4,35		267	-11,08	4,31	4,35
273	-11,08	1,78	4,35		274	-11,08	0,31	4,35
295	-11,08	-1,36	5,34		306	-11,08	6,78	5,34
307	-11,08	4,31	5,34		313	-11,08	1,78	5,34
314	-11,08	0,31	5,34		330	-11,08	-1,36	6,04
340	-11,08	6,78	6,04		341	-11,08	4,31	6,04
350	-11,08	0,31	6,04		353	-11,08	1,78	6,04
398	-11,08	-1,36	6,91		403	-11,08	-1,36	7,78
413	-11,08	6,78	7,78		414	-11,08	4,31	7,78
425	-11,08	0,31	7,78		427	-11,08	1,78	7,78
452	-11,08	-1,36	8,52		464	-11,08	0,31	8,52
475	-11,08	6,78	8,52		476	-11,08	4,31	8,52
478	-11,08	1,78	8,52		486	-11,08	6,78	9,52
492	-11,08	-1,36	9,52		500	-11,08	4,31	9,52
508	-11,08	0,31	9,52		516	-11,08	1,78	9,52
642	-11,08	5,54	0,50		643	-11,08	5,54	1,04
672	-11,08	1,05	0,50		673	-11,08	1,05	1,04
715	-11,08	5,54	1,66		724	-11,08	1,05	1,66
759	-11,08	5,54	2,34		774	-11,08	1,05	2,34
786	-11,08	1,05	3,54		810	-11,08	5,54	3,54
856	-11,08	5,54	4,35		865	-11,08	1,05	4,35
879	-11,08	3,68	4,35		880	-11,08	3,05	4,35
881	-11,08	2,42	4,35		910	-11,08	5,54	5,34
918	-11,08	1,05	5,34		951	-11,08	3,68	5,34
952	-11,08	3,05	5,34		953	-11,08	2,42	5,34
976	-11,08	5,54	6,04		986	-11,08	-0,52	5,34
987	-11,08	-0,52	6,04		1002	-11,08	1,05	6,04
1013	-11,08	3,68	6,04		1014	-11,08	3,05	6,04

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1015	-11,08	2,42	6,04		1071	-11,08	6,78	6,91
1072	-11,08	5,54	6,91		1073	-11,08	4,31	6,91
1074	-11,08	5,54	7,78		1090	-11,08	0,31	6,91
1091	-11,08	-0,52	6,91		1092	-11,08	-0,52	7,78
1107	-11,08	3,68	6,91		1108	-11,08	3,05	6,91
1109	-11,08	2,42	6,91		1110	-11,08	1,78	6,91
1111	-11,08	3,68	7,78		1112	-11,08	3,05	7,78
1113	-11,08	2,42	7,78		1138	-11,08	-0,52	8,52
1144	-11,08	5,54	8,52		1149	-11,08	3,68	8,52
1150	-11,08	3,05	8,52		1151	-11,08	2,42	8,52
1176	-11,08	5,54	9,52		1183	-11,08	-0,52	9,52
1223	-11,08	3,68	9,52		1224	-11,08	3,05	9,52
1225	-11,08	2,42	9,52					

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
28	-22,99	0,22	0,50		35	-22,99	-1,44	0,50
72	-22,99	-0,61	0,50		73	-22,99	-0,20	1,04
74	-22,99	-1,00	1,04		75	-22,99	0,22	1,04
76	-22,99	-0,61	1,04		77	-22,99	-1,44	1,04
122	-22,99	-0,20	1,66		123	-22,99	-1,00	1,66
124	-22,99	0,22	1,66		125	-22,99	-1,44	1,66
165	-22,99	-0,20	2,34		166	-22,99	-1,00	2,34
167	-22,99	0,22	2,34		168	-22,99	-1,44	2,34
217	-22,99	-0,20	3,44		218	-22,99	-1,00	3,44
219	-22,99	0,22	3,54		220	-22,99	-0,61	3,54
221	-22,99	-1,44	3,54		268	-22,99	0,22	4,35
269	-22,99	-1,44	4,35		308	-22,99	0,22	5,34
309	-22,99	-1,44	5,34		342	-22,99	-0,61	5,34
343	-22,99	-0,20	6,04		344	-22,99	-1,00	6,04
345	-22,99	0,22	6,04		346	-22,99	-0,61	6,04
347	-22,99	-1,44	6,04		415	-22,99	0,22	6,91
416	-22,99	-0,20	6,91		417	-22,99	-1,44	6,91
418	-22,99	-0,20	7,78		419	-22,99	-1,00	6,91
420	-22,99	-1,00	7,78		421	-22,99	0,22	7,78
422	-22,99	-1,44	7,78		457	-22,99	-0,20	8,44
458	-22,99	-1,00	8,44		459	-22,99	0,22	8,52
460	-22,99	-0,61	8,52		461	-22,99	-1,44	8,52
501	-22,99	-0,20	9,52		502	-22,99	-1,00	9,52
503	-22,99	0,22	9,52		504	-22,99	-0,61	9,52
505	-22,99	-1,44	9,52		526	-22,99	0,22	10,28
527	-22,99	-0,20	10,28		528	-22,99	-1,44	10,28
529	-22,99	-0,20	11,04		530	-22,99	-1,00	10,28
531	-22,99	-1,00	11,04		532	-22,99	0,22	11,04
533	-22,99	-1,44	11,04		545	-22,99	0,22	11,80
546	-22,99	-0,20	11,92		547	-22,99	-1,44	11,80
548	-22,99	0,22	12,57		549	-22,99	-0,61	12,57
550	-22,99	-1,44	12,57		551	-22,99	-1,00	11,92
857	-22,99	-0,61	4,35					

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
28	-22,99	0,22	0,50		37	-25,01	0,22	0,50
75	-22,99	0,22	1,04		78	-25,01	0,22	1,04
124	-22,99	0,22	1,66		126	-25,01	0,22	1,66
167	-22,99	0,22	2,34		169	-25,01	0,22	2,34
219	-22,99	0,22	3,54		222	-25,01	0,22	3,54
268	-22,99	0,22	4,35		270	-25,01	0,22	4,35

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
308	-22,99	0,22	5,34		310	-25,01	0,22	5,34
345	-22,99	0,22	6,04		348	-25,01	0,22	6,04
415	-22,99	0,22	6,91		421	-22,99	0,22	7,78
423	-25,01	0,22	7,78		459	-22,99	0,22	8,52
462	-25,01	0,22	8,52		503	-22,99	0,22	9,52
506	-25,01	0,22	9,52		526	-22,99	0,22	10,28
532	-22,99	0,22	11,04		534	-25,01	0,22	11,04
545	-22,99	0,22	11,80		548	-22,99	0,22	12,57
552	-25,01	0,22	12,57		644	-24,00	0,22	0,50
645	-24,00	0,22	1,04		716	-24,00	0,22	1,66
760	-24,00	0,22	2,34		811	-24,00	0,22	3,54
858	-24,00	0,22	4,35		911	-24,00	0,22	5,34
977	-24,00	0,22	6,04		1075	-25,01	0,22	6,91
1076	-24,00	0,22	6,91		1077	-24,00	0,22	7,78
1132	-24,00	0,22	8,52		1177	-24,00	0,22	9,52
1245	-25,01	0,22	10,28		1246	-24,00	0,22	10,28
1247	-24,00	0,22	11,04		1288	-25,01	0,22	11,80
1289	-24,00	0,22	11,80		1290	-24,00	0,22	12,57

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 12

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
37	-25,01	0,22	0,50		38	-25,01	-1,44	0,50
78	-25,01	0,22	1,04		79	-25,01	-1,44	1,04
126	-25,01	0,22	1,66		127	-25,01	-1,44	1,66
169	-25,01	0,22	2,34		170	-25,01	-1,44	2,34
222	-25,01	0,22	3,54		223	-25,01	-1,44	3,54
270	-25,01	0,22	4,35		271	-25,01	-1,44	4,35
310	-25,01	0,22	5,34		311	-25,01	-1,44	5,34
348	-25,01	0,22	6,04		349	-25,01	-1,44	6,04
423	-25,01	0,22	7,78		424	-25,01	-1,44	7,78
462	-25,01	0,22	8,52		463	-25,01	-1,44	8,52
506	-25,01	0,22	9,52		507	-25,01	-1,44	9,52
534	-25,01	0,22	11,04		535	-25,01	-1,44	11,04
552	-25,01	0,22	12,57		553	-25,01	-1,44	12,57
646	-25,01	-0,61	0,50		647	-25,01	-0,61	1,04
717	-25,01	-0,61	1,66		761	-25,01	-0,61	2,34
812	-25,01	-0,61	3,54		859	-25,01	-0,61	4,35
912	-25,01	-0,61	5,34		978	-25,01	-0,61	6,04
1075	-25,01	0,22	6,91		1078	-25,01	-0,61	6,91
1079	-25,01	-1,44	6,91		1080	-25,01	-0,61	7,78
1133	-25,01	-0,61	8,52		1178	-25,01	-0,61	9,52
1245	-25,01	0,22	10,28		1248	-25,01	-0,61	10,28
1249	-25,01	-1,44	10,28		1250	-25,01	-0,61	11,04
1288	-25,01	0,22	11,80		1291	-25,01	-0,61	11,80
1292	-25,01	-1,44	11,80		1293	-25,01	-0,61	12,57

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 13

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
35	-22,99	-1,44	0,50		38	-25,01	-1,44	0,50
77	-22,99	-1,44	1,04		79	-25,01	-1,44	1,04
125	-22,99	-1,44	1,66		127	-25,01	-1,44	1,66
168	-22,99	-1,44	2,34		170	-25,01	-1,44	2,34
221	-22,99	-1,44	3,54		223	-25,01	-1,44	3,54
269	-22,99	-1,44	4,35		271	-25,01	-1,44	4,35
309	-22,99	-1,44	5,34		311	-25,01	-1,44	5,34
347	-22,99	-1,44	6,04		349	-25,01	-1,44	6,04
417	-22,99	-1,44	6,91		422	-22,99	-1,44	7,78
424	-25,01	-1,44	7,78		461	-22,99	-1,44	8,52

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 13

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
463	-25,01	-1,44	8,52		505	-22,99	-1,44	9,52
507	-25,01	-1,44	9,52		528	-22,99	-1,44	10,28
533	-22,99	-1,44	11,04		535	-25,01	-1,44	11,04
547	-22,99	-1,44	11,80		550	-22,99	-1,44	12,57
553	-25,01	-1,44	12,57		648	-24,00	-1,44	0,50
649	-24,00	-1,44	1,04		718	-24,00	-1,44	1,66
762	-24,00	-1,44	2,34		813	-24,00	-1,44	3,54
860	-24,00	-1,44	4,35		913	-24,00	-1,44	5,34
979	-24,00	-1,44	6,04		1079	-25,01	-1,44	6,91
1081	-24,00	-1,44	6,91		1082	-24,00	-1,44	7,78
1134	-24,00	-1,44	8,52		1179	-24,00	-1,44	9,52
1249	-25,01	-1,44	10,28		1251	-24,00	-1,44	10,28
1252	-24,00	-1,44	11,04		1292	-25,01	-1,44	11,80
1294	-24,00	-1,44	11,80		1295	-24,00	-1,44	12,57

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 14

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
21	-26,57	1,78	0,50		27	-22,99	1,78	0,50
44	-22,99	1,78	1,04		63	-26,57	1,78	1,04
94	-22,99	1,78	1,66		113	-26,57	1,78	1,66
137	-22,99	1,78	2,34		156	-26,57	1,78	2,34
180	-22,99	1,78	3,54		208	-26,57	1,78	3,54
235	-22,99	1,78	4,35		259	-26,57	1,78	4,35
280	-22,99	1,78	5,34		299	-26,57	1,78	5,34
317	-22,99	1,78	6,04		322	-26,57	1,78	6,04
364	-22,99	1,78	7,78		377	-26,57	1,78	7,78
428	-22,99	1,78	8,52		447	-26,57	1,78	8,52
481	-22,99	1,78	9,52		495	-26,57	1,78	9,52
518	-22,99	1,78	11,04		523	-26,57	1,78	11,04
538	-22,99	1,78	12,57		542	-26,57	1,78	12,57
650	-25,67	1,78	0,50		651	-24,78	1,78	0,50
652	-23,88	1,78	0,50		653	-25,67	1,78	1,04
654	-24,78	1,78	1,04		655	-23,88	1,78	1,04
763	-25,67	1,78	1,66		764	-24,78	1,78	1,66
765	-23,88	1,78	1,66		766	-25,67	1,78	2,34
767	-24,78	1,78	2,34		768	-23,88	1,78	2,34
814	-25,67	1,78	3,54		815	-24,78	1,78	3,54
816	-23,88	1,78	3,54		861	-25,67	1,78	4,35
862	-24,78	1,78	4,35		863	-23,88	1,78	4,35
914	-25,67	1,78	5,34		915	-24,78	1,78	5,34
916	-23,88	1,78	5,34		980	-25,67	1,78	6,04
981	-24,78	1,78	6,04		982	-23,88	1,78	6,04
1023	-26,57	1,78	6,91		1083	-25,67	1,78	6,91
1084	-24,78	1,78	6,91		1085	-23,88	1,78	6,91
1086	-22,99	1,78	6,91		1087	-25,67	1,78	7,78
1088	-24,78	1,78	7,78		1089	-23,88	1,78	7,78
1135	-25,67	1,78	8,52		1136	-24,78	1,78	8,52
1137	-23,88	1,78	8,52		1180	-25,67	1,78	9,52
1181	-24,78	1,78	9,52		1182	-23,88	1,78	9,52
1234	-26,57	1,78	10,28		1253	-25,67	1,78	10,28
1254	-24,78	1,78	10,28		1255	-23,88	1,78	10,28
1256	-22,99	1,78	10,28		1257	-25,67	1,78	11,04
1258	-24,78	1,78	11,04		1259	-23,88	1,78	11,04
1277	-26,57	1,78	11,80		1296	-25,67	1,78	11,80
1297	-24,78	1,78	11,80		1298	-23,88	1,78	11,80
1299	-22,99	1,78	11,80		1300	-25,67	1,78	12,57
1301	-24,78	1,78	12,57		1302	-23,88	1,78	12,57

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI PIASTRA - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
555	-26,57	1,78	0,00		556	-26,60	0,22	0,00
557	-26,62	-0,72	0,00		558	-26,47	-3,43	0,00
559	-25,01	-3,24	0,00		560	-22,99	-2,95	0,00
561	-22,99	-1,44	0,00		562	-25,01	-1,44	0,00
563	-25,01	0,22	0,00		564	-22,99	0,22	0,00
565	-22,99	1,78	0,00		566	-25,62	-1,43	0,00
567	-25,01	-0,61	0,00		568	-25,62	-0,43	0,00
569	-24,78	1,78	0,00		570	-25,67	1,78	0,00
571	-25,62	0,57	0,00		572	-24,62	0,57	0,00
573	-24,00	-1,44	0,00		574	-23,62	-2,43	0,00
575	-24,62	-2,43	0,00		576	-23,88	1,78	0,00
577	-23,62	0,57	0,00		578	-26,57	-1,62	0,00
579	-26,52	-2,53	0,00		580	-25,62	-2,43	0,00
581	-26,58	1,00	0,00		582	-22,99	-2,20	0,00
583	-24,00	-3,09	0,00		584	-22,99	1,00	0,00
585	-24,00	0,22	0,00		586	-24,01	-0,44	0,00
587	-22,99	-0,61	0,00					

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00
Var.Uffici	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	0,30	0,30	0,30
Var.Scale	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	0,60	0,60	0,60
Var.Vento	1,50	0,90	0,90	1,50	0,90	0,90	1,50	0,90	0,90	1,50	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00
Var.Neve h<=1000	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00	-1,00	1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	0,30	0,30

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Uffici	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Scale	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Vento	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	0,30	-0,30
Corr. Tors. dir. 90	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30
Sisma direz. grd 90	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.

DESCRIZIONI	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Uffici	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Scale	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Vento	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Uffici	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70
Var.Scale	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70
Var.Vento	1,00	0,60	0,60	1,00	0,60	0,60	1,00	0,60	0,60	1,00	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50
Var.Coperture	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Uffici	0,50	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Scale	0,70	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Vento	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Neve h<=1000	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Uffici	0,30
Var.Scale	0,60
Var.Vento	0,00
Var.Neve h<=1000	0,00
Var.Coperture	0,00
Vento dir. 0	0,00
Vento dir. 90	0,00
Vento dir. 180	0,00
Vento dir. 270	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Filo N.ro	: Numero del filo del nodo inferiore o superiore
Quota inf/sup	: Quota del nodo inferiore e del nodo superiore
Nodo inf/sup	: Numero dei nodi inferiore e superiore per la determinazione degli spostamenti sismici relativi
Sisma N.ro	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Spostam. Calcolo	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Spostam. Limite	: valore dello spostamento limite per lo S.L.D.
Sisma N.ro	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Spostam. Calcolo	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Spostam. Limite	: valore dello spostamento limite per lo S.L.O.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in calcestruzzo per gli stati limite ultimi.

Filo Iniz./Fin.	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Cotg Θ	: Cotangente Angolo del puntone compresso
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
SgmT	: Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm ² calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
AmpC	: Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
N/Nc	: Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Sez B/H	: Sulla prima riga numero della sezione nell'archivio, sulla seconda base della sezione, sulla terza altezza. Per sezioni a T è riportato l'ingombro massimo della sezione
Concio	: Numero del concio
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la massima deformazione nell'acciaio e nel calcestruzzo per la verifica a flessione
GamRd	: Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.
M Exd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
M Eyd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore Y
N Ed	: Sforzo normale ultimo di calcolo
x / d	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100
ef% ec% (*100)	: deformazioni massime nell'acciaio e nel calcestruzzo moltiplicate per 10.000. Valore limite per l'acciaio 100 (1%), valore limite nel calcestruzzo 35 (0,35%)
Area	: Area del ferro in centimetri quadri; per le travi rispettivamente superiore ed inferiore, per i pilastri armature lungo la base e l'altezza della sezione
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
V Exd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X
V Eyd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
T sdu	: Momento torcente ultimo di calcolo

V Rxd	: Taglio resistente ultimo in direzione X
V Ryd	: Taglio resistente ultimo in direzione Y
T Rd	: Momento torcente resistente ultimo. Le sollecitazioni di taglio e torsione resistente possono essere riferiti al calcestruzzo o alle staffe in base a quale materiale ha il coefficiente di impegno maggiore
T Rld	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
Coe Cls	: Coefficiente per il controllo di sicurezza del calcestruzzo alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Coe Staf	: Coefficiente per il controllo di sicurezza delle staffe alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Alon	: Armatura longitudinale a torsione (nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento M_y in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
Staffe	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
Moltipl Ultimo	: Solo per le stampe di riverifica: Moltiplicatore dei carichi che porta a collasso la sezione. Il percorso dei carichi seguito è a sforzo normale costante. Le deformazioni riportate sono determinate dalle sollecitazioni di calcolo amplificate del moltiplicatore in parola.

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO / LEGNO

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in acciaio e di verifica aste in legno.

Fili N.ro	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Cmb N.r	: Numero della combinazione per la quale si è avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo). La combinazione 0, se presente, si riferisce alle verifiche delle aste in legno, costruita con la sola presenza dei carichi permanenti ($1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2$). Seguono le caratteristiche associate alla combinazione:
N Sd	: Sforzo normale di calcolo
MxSd	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
MySd	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
VxSd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
VySd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
T Sd	: Torsione di calcolo
N Rd	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
MxV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale
MyV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
VxplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
VyplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse Y locale
T Rd	: Torsione resistente
fy rid	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
Rap %	: Rapporto di verifica moltiplicato per 100. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100. La formula utilizzata in verifica è la n.ro 6.41 di EC3. Tale formula nel caso di sezione a doppio T coincide con la formula del DM 2008 n.ro 4.2.39.
Sez.N	: Numero di archivio della sezione
Ac	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
Qn	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio

Asta : Numerazione dell'asta

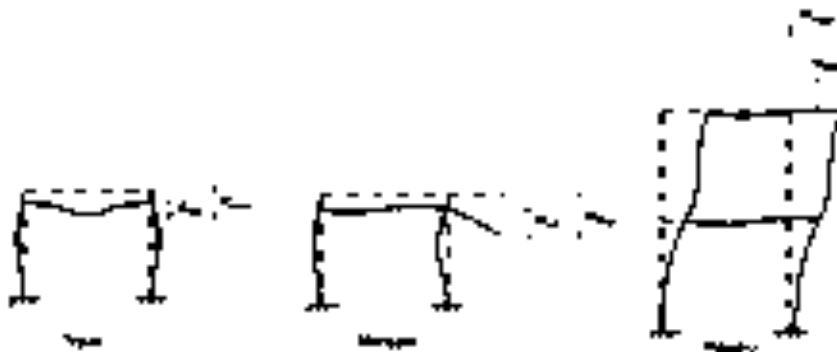
Per le strutture dissipative, nei pilastri, sono stati tenuti in conto i fattori di sovraresistenza riportati nella Tab. 7.5.1 delle NTC 2008.

L'ultima riga delle quattro relative a ciascuna asta, si riferisce ai valori utili ad effettuare le verifiche di instabilità:

l : Lunghezza della trave
 $\beta \cdot l$: Lunghezza libera di inflessione
clas. : Classe di verifica della trave
 ϵ : $(235/f_y)^{1/2}$. Se il valore è maggiore di 1 significa che il programma ha classificato la sezione, originariamente di classe 4, come sezione di classe 3 secondo il comma (9) del punto 5.5.2 dell'EC3 in base alla tensione di compressione massima. Per tali aste non sono state effettuate le verifiche di instabilità come previsto nel comma (10) dell'EC3 (vedi anche pto C4.2.3.1).
Lmd : Snellezza lambda
R%pf : Rapporto di verifica per l'instabilità alla presso-flessione moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.32]. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100
R%ft : Rapporto di verifica per l'instabilità flessio-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
Wmax : Spostamento massimo
Wrel : Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
Wlim : Spostamento limite

Gli spostamenti Wmax e Wrel, essendo legati alle verifiche di esercizio, sono calcolati combinando i canali di carico con i coefficienti delle matrici SLE.

Per una più agevole comprensione del significato dei dati Wmax e Wrel, si può fare riferimento alla figura seguente:



Quindi ai fini della verifica è sufficiente che risulti $Wrel \leq Wlim$, essendo del tutto normale che l'asta possa risultare verificata anche con $Wmax > Wlim$.

Se:

Rap % : 111 La sezione non verifica per taglio elevato

Rap % : 444 Sezione non verificata in automatico perché di classe 4

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

N Rd $\rightarrow \sigma_n$: Tensione normale dovuta a sforzo normale
MxV.Rd $\rightarrow \sigma_{M_x}$: Tensione normale dovuta a momento Mx
MyV.Rd $\rightarrow \sigma_{M_y}$: Tensione normale dovuta a momento My
VxplRd $\rightarrow \tau_x$: Tensione tangenziale dovuta a taglio Tx
VyplRd $\rightarrow \tau_y$: Tensione tangenziale dovuta a taglio Ty
T Rd $\rightarrow \tau_{M_t}$: Tensione tangenziale da momento torcente

fy rid → Rapp. Fless	: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule del DM 2008 [4.4.6a], [4.4.6b], [4.4.7a], [4.4.7b]. Viene riportato il valore più alto fra tutte le varie combinazioni e si intende verificato, come tutti gli altri rapporti, se il valore è minore di uno
Rap % → Rapp. Taglio	: Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule del DM 2008 [4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente
clas. → KcC	: Coefficiente di instabilità di colonna ($K_{crit,c}$) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.15]
lmd → KcM	: Coefficiente di instabilità di trave ($K_{crit,m}$) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.12]
R%pf → Rx	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente Km è applicato al termine del momento Y
R%ft → Ry	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente Km è applicato al termine del momento X

Gli spostamenti Wmax e Wrel sono calcolati secondo le formule [2.2] e [2.3] dell'Eurocodice 5. In particolare si sommano gli spostamenti istantanei delle combinazioni SLE Rare con quelli a tempo infinito delle combinazioni SLE Quasi Permanenti. Quindi indicando con U^P gli spostamenti istantanei dei carichi permanenti e con U^Q quelli dei carichi variabili lo spostamento finale vale:

$$U_{fin} = U^P + K_{def} * U^P + U^Q + K_{def} * \phi_2 * U^Q$$

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in cls per gli stati limiti di esercizio.

Filo	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Com Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti. Questo indicatore vale sia per la verifica a fessurazione che per il calcolo delle frecce
Fessu	: Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la trave non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale
Frecce	: Freccia limite e freccia massima di calcolo
Combin	: Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima
Com Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul calcestruzzo, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul calcestruzzo
σ_{lim}	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
σ_{cal}	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ²
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione

Combin : Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione

Mf X : Momento flettente asse vettore X

Mf Y : Momento flettente asse vettore Y

N : Sforzo normale

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

Quota N.ro : Quota a cui si trova l'elemento

Perim. N.ro : Numero identificativo del macroelemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica

Nodo 3d N.ro : Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi

Nx : Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale (il sistema di riferimento locale è quello delle armature)

Ny : Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale

Txy : Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)

Mx : Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy

My : Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy

Mxy : Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)

$\epsilon_{cx} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x *10000 (Es. 0.35% = 35)

$\epsilon_{cy} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y *10000 (Es. 0.35% = 35)

$\epsilon_{tx} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x *10000 (Es. 1% = 100)

$\epsilon_{ty} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y *10000 (Es. 1% = 100)

Ax superiore : Area totale armatura superiore diretta lungo x. Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)

Ay superiore : Area totale armatura superiore diretta lungo y

Ax inferiore : Area totale armatura inferiore diretta lungo x

Ay inferiore : Area totale armatura inferiore diretta lungo y

Atag : Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni

σ_t : Tensione massima di contatto con il terreno

Eta : Abbassamento verticale del nodo in esame

Fpunz : Forza di punzonamento determinata amplificando il massimo valore della forza punzonante (ottenuta dall'involuppo fra le varie combinazioni di carico agenti) per un coefficiente beta raccomandato nell'eurocodice 2 (figura 6.21). Per le piastre di fondazione la forza di punzonamento è stata ridotta dell'effetto favorevole della pressione del suolo

FpunzLi : Resistenza al punzonamento ottenuta dall'applicazione della formula (6.47) dell'eurocodice 2, utilizzando il perimetro di base definito nelle figure 6.13 e 6.15

Apunz : Armatura di punzonamento calcolata dalla formula (6.51) dell'eurocodice 2

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle ϵ vengono sostituite con:

Molt. : *Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y*
x/d : *Posizione adimensionalizzata dell'asse neutro rispettivamente nelle direzioni X e Y*

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

Quota : *Quota a cui si trova l'elemento*
Perim. : *Numero identificativo del macro-elemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica*
Nodo : *Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi*
Comb Cari : *Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti*
Fes lim : *Fessura limite espressa in mm*
Fess. : *Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla*
Dist mm : *Distanza fra le fessure*
Combin : *Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura*
Mf X : *Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
N X : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale*
Mf Y : *Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
N Y : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale*
Cos teta : *Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione*
Sin teta : *Seno dell'angolo teta*
Combina Carico : *Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls*
s lim : *Valore della tensione limite in Kg/cm²*
s cal : *Valore della tensione di calcolo in Kg/cm² sulla faccia di normale x*
Conbin : *Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione*
Mf X : *Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
N X : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale*
s cal : *Valore della tensione di calcolo in Kg/cm² sulla faccia di normale y*
Combin : *Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione*
Mf Y : *Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale*
N Y : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale*

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

Gruppo Quote	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
Generatrice	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
Nodo 3d N.ro	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
Nx	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale ha l'asse x nella direzione del setto e l'asse y verticale)
Ny	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Txy	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale. (Ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
Mx	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
My	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
Mxy	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
$\epsilon_{cx} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{cy} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{sx} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
$\epsilon_{sy} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
Ax superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. (Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
Ay superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
Ax inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
Ay inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
Atag	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
σ_i	: Tensione massima di contatto con il terreno
Eta	: Abbassamento verticale del nodo in esame

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle ϵ vengono sostituite con:

Molt. : Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

Gr.Q	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
Gen	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
Nodo	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
Comb. Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti
Fes lim	: Fessura limite espressa in mm
Fess.	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà

	<i>nulla</i>
Dist mm	: <i>Distanza fra le fessure</i>
Combin	: <i>Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura</i>
Mf X	: <i>Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)</i>
N X	: <i>Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale</i>
Mf Y	: <i>Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)</i>
N Y	: <i>Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale</i>
Cos teta	: <i>Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione</i>
Sin teta	: <i>Seno dell'angolo teta</i>
Combina	: <i>Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls</i>
Carico	
s lim	: <i>Valore della tensione limite in Kg/cm²</i>
s cal	: <i>Valore della tensione di calcolo in Kg/cm² sulla faccia di normale x</i>
Conbin	: <i>Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione</i>
Mf X	: <i>Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)</i>
N X	: <i>Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale</i>
s cal	: <i>Valore della tensione di calcolo in Kg/cm² sulla faccia di normale y</i>
Conbin	: <i>Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione</i>
Mf Y	: <i>Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale</i>
N Y	: <i>Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale</i>

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI											
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.			INVILUPPO S.L.O.			Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sisma N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sisma N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
1	0,00	6,04	587	346	2	0,556	30,200	2	0,490	20,133	VERIFICATO
1	6,04	9,52	346	504	2	0,345	17,400	2	0,304	11,600	VERIFICATO
1	9,52	12,57	504	549	2	0,376	15,250	2	0,329	10,167	VERIFICATO
2	1,04	6,04	73	343	2	0,511	25,000	2	0,449	16,667	VERIFICATO
2	6,04	9,52	343	501	2	0,345	17,400	2	0,304	11,600	VERIFICATO
3	1,04	6,04	74	344	2	0,508	25,000	2	0,447	16,667	VERIFICATO
3	6,04	9,52	344	502	2	0,345	17,400	2	0,304	11,600	VERIFICATO
13	2,34	6,04	197	395	2	0,326	18,500	2	0,279	12,333	VERIFICATO
14	2,34	6,04	198	396	2	0,338	18,500	2	0,289	12,333	VERIFICATO
15	2,34	6,04	199	397	2	0,350	18,500	2	0,298	12,333	VERIFICATO
21	5,68	6,04	359	357	2	0,046	1,800	2	0,039	1,200	VERIFICATO
22	5,68	6,04	362	358	2	0,048	1,800	2	0,041	1,200	VERIFICATO
139	0,50	6,04	3	323	1	0,645	27,700	1	0,572	18,467	VERIFICATO
139	6,04	9,52	323	489	1	0,405	17,400	1	0,358	11,600	VERIFICATO
140	0,50	6,04	5	336	1	0,595	27,700	1	0,528	18,467	VERIFICATO
140	6,04	9,52	336	510	1	0,371	17,400	1	0,329	11,600	VERIFICATO
141	0,50	6,04	6	338	1	0,538	27,700	1	0,478	18,467	VERIFICATO
141	6,04	9,52	338	498	1	0,334	17,400	1	0,297	11,600	VERIFICATO
142	0,50	6,04	7	340	2	0,578	27,700	2	0,494	18,467	VERIFICATO
142	6,04	9,52	340	486	2	0,354	17,400	2	0,302	11,600	VERIFICATO
143	0,50	6,04	8	352	2	0,631	27,700	2	0,537	18,467	VERIFICATO
143	6,04	9,52	352	485	2	0,387	17,400	2	0,328	11,600	VERIFICATO
144	0,50	6,04	9	325	2	0,645	27,700	2	0,548	18,467	VERIFICATO
144	6,04	9,52	325	514	2	0,396	17,400	2	0,336	11,600	VERIFICATO
148	0,50	6,04	10	326	2	0,667	27,700	2	0,565	18,467	VERIFICATO
148	6,04	9,52	326	513	2	0,413	17,400	2	0,349	11,600	VERIFICATO
153	0,50	6,04	17	328	2	0,590	27,700	2	0,507	18,467	VERIFICATO
153	6,04	9,52	328	511	2	0,362	17,400	2	0,310	11,600	VERIFICATO
156	0,50	6,04	16	329	2	0,645	27,700	2	0,551	18,467	VERIFICATO
156	6,04	9,52	329	512	2	0,395	17,400	2	0,336	11,600	VERIFICATO
157	0,50	6,04	33	350	2	0,538	27,700	2	0,465	18,467	VERIFICATO
157	6,04	9,52	350	508	2	0,330	17,400	2	0,284	11,600	VERIFICATO
158	0,50	6,04	18	330	2	0,531	27,700	2	0,459	18,467	VERIFICATO
158	6,04	9,52	330	492	2	0,326	17,400	2	0,281	11,600	VERIFICATO
159	0,50	6,04	30	351	2	0,522	27,700	2	0,459	18,467	VERIFICATO
159	6,04	9,52	351	509	2	0,322	17,400	2	0,283	11,600	VERIFICATO
160	0,50	6,04	19	331	2	0,521	27,700	2	0,459	18,467	VERIFICATO
160	6,04	9,52	331	491	2	0,322	17,400	2	0,282	11,600	VERIFICATO
160	9,52	12,57	491	537	2	0,441	15,250	2	0,381	10,167	VERIFICATO
161	0,00	6,04	565	317	2	0,556	30,200	2	0,490	20,133	VERIFICATO
161	6,04	9,52	317	481	2	0,345	17,400	2	0,304	11,600	VERIFICATO
161	9,52	12,57	481	538	2	0,383	15,250	2	0,333	10,167	VERIFICATO
162	0,00	6,04	564	345	2	0,556	30,200	2	0,490	20,133	VERIFICATO
162	6,04	9,52	345	503	2	0,345	17,400	2	0,304	11,600	VERIFICATO
162	9,52	12,57	503	548	2	0,378	15,250	2	0,330	10,167	VERIFICATO
163	0,00	6,04	561	347	2	0,556	30,200	2	0,490	20,133	VERIFICATO
163	6,04	9,52	347	505	2	0,345	17,400	2	0,304	11,600	VERIFICATO
163	9,52	12,57	505	550	2	0,375	15,250	2	0,328	10,167	VERIFICATO
164	0,00	6,04	560	320	2	0,555	30,200	2	0,490	20,133	VERIFICATO
164	6,04	9,52	320	484	2	0,345	17,400	2	0,304	11,600	VERIFICATO
164	9,52	12,57	484	540	2	0,373	15,250	2	0,327	10,167	VERIFICATO
165	0,00	6,04	563	348	2	0,574	30,200	1	0,507	20,133	VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.			INVILUPPO S.L.O.			Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
165	6,04	9,52	348	506	2	0,357	17,400	1	0,315	11,600	VERIFICATO
165	9,52	12,57	506	552	2	0,347	15,250	2	0,304	10,167	VERIFICATO
166	0,00	6,04	562	349	2	0,573	30,200	2	0,506	20,133	VERIFICATO
166	6,04	9,52	349	507	2	0,357	17,400	2	0,314	11,600	VERIFICATO
166	9,52	12,57	507	553	2	0,343	15,250	2	0,302	10,167	VERIFICATO
167	0,00	6,04	559	319	2	0,573	30,200	2	0,506	20,133	VERIFICATO
167	6,04	9,52	319	483	2	0,356	17,400	2	0,314	11,600	VERIFICATO
167	9,52	12,57	483	539	2	0,341	15,250	2	0,300	10,167	VERIFICATO
168	0,00	6,04	555	322	1	0,607	30,200	1	0,539	20,133	VERIFICATO
168	6,04	9,52	322	495	1	0,379	17,400	1	0,336	11,600	VERIFICATO
168	9,52	12,57	495	542	1	0,335	15,250	1	0,297	10,167	VERIFICATO
169	0,00	6,04	556	334	1	0,597	30,200	1	0,530	20,133	VERIFICATO
169	6,04	9,52	334	496	1	0,372	17,400	1	0,330	11,600	VERIFICATO
169	9,52	12,57	496	543	1	0,329	15,250	1	0,292	10,167	VERIFICATO
170	0,00	6,04	557	335	1	0,592	30,200	1	0,525	20,133	VERIFICATO
170	6,04	9,52	335	497	1	0,369	17,400	1	0,327	11,600	VERIFICATO
170	9,52	12,57	497	544	1	0,325	15,250	1	0,289	10,167	VERIFICATO
171	0,00	6,04	558	332	2	0,586	30,200	2	0,518	20,133	VERIFICATO
171	6,04	9,52	332	493	2	0,365	17,400	2	0,322	11,600	VERIFICATO
171	9,52	12,57	493	541	2	0,324	15,250	2	0,287	10,167	VERIFICATO
246	0,50	6,04	22	321	1	0,618	27,700	1	0,548	18,467	VERIFICATO
246	6,04	9,52	321	515	1	0,386	17,400	1	0,342	11,600	VERIFICATO
246	9,52	12,57	515	554	1	0,342	15,250	1	0,303	10,167	VERIFICATO
247	0,50	6,04	40	363	2	0,651	27,700	2	0,554	18,467	VERIFICATO
247	6,04	9,52	363	487	2	0,399	17,400	2	0,339	11,600	VERIFICATO
248	0,50	6,04	42	318	2	0,522	27,700	2	0,459	18,467	VERIFICATO
248	6,04	9,52	318	482	2	0,323	17,400	2	0,283	11,600	VERIFICATO
248	9,52	12,57	482	519	2	0,449	15,250	2	0,387	10,167	VERIFICATO
249	0,50	6,04	43	353	2	0,546	27,700	2	0,470	18,467	VERIFICATO
249	6,04	9,52	353	516	2	0,335	17,400	2	0,287	11,600	VERIFICATO
253	0,50	6,04	4	324	1	0,634	27,700	1	0,562	18,467	VERIFICATO
253	6,04	9,52	324	490	1	0,396	17,400	1	0,351	11,600	VERIFICATO
265	0,50	6,04	11	327	2	0,657	27,700	2	0,558	18,467	VERIFICATO
265	6,04	9,52	327	488	2	0,403	17,400	2	0,342	11,600	VERIFICATO
267	0,50	6,04	39	333	1	0,624	27,700	1	0,553	18,467	VERIFICATO
267	6,04	9,52	333	494	1	0,390	17,400	1	0,346	11,600	VERIFICATO
268	0,50	6,04	26	337	1	0,571	27,700	1	0,507	18,467	VERIFICATO
272	0,50	6,04	29	339	2	0,523	27,700	2	0,459	18,467	VERIFICATO
272	6,04	9,52	339	499	2	0,324	17,400	2	0,283	11,600	VERIFICATO
273	0,50	6,04	32	341	2	0,561	27,700	2	0,481	18,467	VERIFICATO
273	6,04	9,52	341	500	2	0,344	17,400	2	0,294	11,600	VERIFICATO

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																	
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	Rap %
Sez.N. 109	161	3,54	10	-3890	-22	7	9	11	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2
HEB200	qn=	0	10	-4009	-6	-6	9	11	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2
Asta: 50	161	0,50	10	-4132	11	-20	9	11	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2
Instab.:l=	304,0	$\beta^*=$	304,0	-4132	9	9	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	60	Rpf=	3	Rft=	3	Wmax/rel/lim=
															0,1	0,1	12,2 mm
Sez.N. 109	248	6,04	10	-2700	7	10	3	-4	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1
HEB200	qn=	0	10	-2922	-3	2	3	-4	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1
Asta: 51	248	0,50	10	-3141	-13	-6	3	-4	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2
Instab.:l=	554,0	$\beta^*=$	554,0	-3141	5	4	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	109	Rpf=	4	Rft=	4	Wmax/rel/lim=
															0,2	0,2	22,2 mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 109	169	1,04		32	-182	-410	-5	-5	553	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
HEB200	qn=	-61		44	39	19	11	14	-1	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Asta: 52	165	1,04		32	-182	392	3	-5	455	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
Instab.:=	159,2	β^*l =	111,4		-182	308	2	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	22 Rpf=	2 Rft=	1 Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	6,4	mm		
Sez.N. 109	169	1,66		32	-1161	-470	-18	-17	996	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	3		
HEB200	qn=	-956		32	-1161	221	6	-17	-4	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 53	165	1,66		44	201	-204	-12	20	-650	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:=	159,2	β^*l =	111,4		-1161	353	7	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	22 Rpf=	3 Rft=	3 Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	6,4	mm		
Sez.N. 109	166	2,34		10	389	-189	-17	-20	753	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	-620		1	357	134	-1	-17	-9	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 54	167	2,34		34	606	-271	21	-22	-590	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
Instab.:=	179,3	β^*l =	125,5		606	271	21	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	24 Rpf=	2 Rft=	2 Wmax/rel/lim=	0,7	0,0	7,2	mm		
Sez.N. 109	161	3,54		29	-1199	-656	44	53	1229	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	4		
HEB200	qn=	-994		38	-1701	255	-47	72	-28	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
Asta: 55	162	3,54		29	-1199	355	-40	53	64	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	3		
Instab.:=	156,3	β^*l =	109,4		-1199	492	18	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	21 Rpf=	4 Rft=	4 Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	6,3	mm		
Sez.N. 109	163	3,54		22	843	-351	7	-33	753	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
HEB200	qn=	-728		18	-549	187	-30	-3	-1	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 56	164	3,54		34	1059	-349	38	-42	-735	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	3		
Instab.:=	150,4	β^*l =	105,3		1059	349	38	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	20 Rpf=	2 Rft=	3 Wmax/rel/lim=	0,7	0,0	6,0	mm		
Sez.N. 109	161	6,04		4	-1898	-86	8	5	61	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		4	-1998	-9	1	5	61	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 57	161	3,54		4	-2098	67	-5	5	61	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:=	250,0	β^*l =	250,0		-2098	34	3	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	49 Rpf=	2 Rft=	2 Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	10,0	mm		
Sez.N. 109	169	4,35		32	-1090	-421	-25	-23	933	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	3		
HEB200	qn=	-985		32	-1090	168	5	-23	-22	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 58	165	4,35		44	465	-283	-6	12	-758	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
Instab.:=	159,2	β^*l =	111,4		-1374	304	12	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	22 Rpf=	3 Rft=	3 Wmax/rel/lim=	0,7	0,0	6,4	mm		
Sez.N. 195	140	4,35		1 22	-7714	-689	8	9	1042	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	5		
IPE300	qn=	-42 /	22		-7714	-184	4	9	1022	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	5		
Asta: 59	0	4,35		4 22	-7714	358	-2	9	999	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	5		
Instab.:=	102,6	β^*l =	71,8		-7714	516	4	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	21 Rpf=	9 Rft=	9 Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	4,1	mm		
Sez.N. 195	141	4,35		1 28	485	-114	28	24	193	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
IPE300	qn=	-42 /	1		784	13	2	2	188	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Asta: 60	0	4,35		6 4	775	128	1	-1	159	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Instab.:=	130,2	β^*l =	91,1		485	114	28	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	27 Rpf=	0 Rft=	2 Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	5,2	mm		
Sez.N. 195	142	4,35		1 22	431	-229	14	8	436	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
IPE300	qn=	-42 /	20		-410	15	-19	-15	-2	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Asta: 61	0	4,35		4 22	431	177	6	8	395	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Instab.:=	97,7	β^*l =	68,4		-413	13	15	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	20 Rpf=	1 Rft=	1 Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 195	143	4,35		22	2723	-378	57	46	871	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	4		
IPE300	qn=	-42		18	-3559	-50	-33	-54	-352	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	3		
Asta: 62	144	4,35		22	2723	472	17	46	828	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	3		
Instab.:=	100,1	β^*l =	70,1		-3559	173	38	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	20 Rpf=	5 Rft=	3 Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 113	159	5,34		1 38	-141	-320	-62	-120	2143	-1	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	2		
HEB240	qn=	-5490 /	38		-141	258	-48	-120	-27	-1	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	1		
Asta: 63	0	5,34		4 34	1304	-343	46	122	-2009	1	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	2		
Instab.:=	68,2	β^*l =	47,7		0	0	0	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=	0 Wmax/rel/lim=	0,7	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 109	166	5,34		10	108	-193	-3	-4	675	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	-528		28	-241	-174	-1	0	449	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 64	167	5,34		16	304	-272	5	-5	-548	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
Instab.:=	179,3	β^*l =	125,5		304	272	5	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	24 Rpf=	1 Rft=	2 Wmax/rel/lim=	0,8	0,0	7,2	mm		
Sez.N. 113	157	5,34		1 38	-339	-132	-61	-83	1375	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	1		
HEB240	qn=	-4327 /	19		1015	149	65	115	-95	1	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	1		
Asta: 65	0	5,34		2 10	1114	-474	-1	2	-3027	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	2		
Instab.:=	83,5	β^*l =	58,5		0	0	0	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=	0 Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	3,3	mm		
Sez.N. 113	152	5,34		19	66	-342	-1046	-2815	1710	1	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	9		
HEB240	qn=	-2685		13	-1590	599	1646	-2389	-14	1	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	15		
Asta: 66	153	5,34		19	66	353	2217	-2815	-554	1	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	18		
Instab.:=	115,7	β^*l =	81,0		0	0	0	cl=	1 ϵ =	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=	0 Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	4,6	mm		
Sez.N. 109	163	6,04		22	0	-315	0	0	666	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	Vxpl.Rd kg	Vypl.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
HEB200	qn=	-618	34	0	177	0	0	0	-12	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 67	164	6,04	18	0	-383	0	0	0	-757	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
Instab.:l=	150,4	$\beta^*l=$	105,3	0	291	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,7	0,0	6,0	mm		
Sez.N. 109	162	6,04	41	0	-339	0	0	889	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2			
HEB200	qn=	-1109	29	0	330	0	0	0	-5	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
Asta: 68	161	6,04	29	0	-626	0	0	0	-1260	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	4		
Instab.:l=	156,3	$\beta^*l=$	109,4	0	626	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	6,3	mm		
Sez.N. 109	161	9,52	18	-2304	-42	44	19	25	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1			
HEB200	qn=	0	18	-2410	2	11	19	25	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1			
Asta: 69	161	6,04	4	-2521	59	-32	27	28	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1			
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	-2521	24	25	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 68	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,4	0,1	13,9	mm		
Sez.N. 109	248	9,52	6	-2329	-102	-158	-65	47	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	3			
HEB200	qn=	0	10	-2726	-20	-45	-65	36	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1			
Asta: 70	248	6,04	18	-2190	-5	111	-73	2	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1			
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	-2859	36	68	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 68	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,4	0,1	13,9	mm		
Sez.N. 109	169	7,78	32	271	-419	3	3	926	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	3			
HEB200	qn=	-954	9	233	-242	-1	0	908	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1			
Asta: 71	165	7,78	44	-176	-269	1	-2	-727	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2			
Instab.:l=	159,2	$\beta^*l=$	111,4	271	419	3	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 22	Rpf= 2	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,7	0,0	6,4	mm		
Sez.N. 109	166	8,52	28	634	-222	2	4	518	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1			
HEB200	qn=	-568	10	95	-179	0	0	697	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1			
Asta: 72	167	8,52	16	-599	-294	9	-4	-592	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2			
Instab.:l=	179,3	$\beta^*l=$	125,5	-599	220	4	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 24	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,8	0,0	7,2	mm		
Sez.N. 195	141	8,52	1 28	-609	-133	18	16	190	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1			
IPE300	qn=	-42 / 38	-804	-24	-1	-5	184	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1				
Asta: 73	0	8,52	6 22	-790	93	-2	10	167	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1			
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$	91,1	-790	120	6	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 27	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	5,2	mm		
Sez.N. 195	142	8,52	1 22	-328	-195	7	8	344	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1			
IPE300	qn=	-42 / 28	-239	-22	7	15	236	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	0				
Asta: 74	0	8,52	4 22	-328	121	3	8	303	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1			
Instab.:l=	97,7	$\beta^*l=$	68,4	-328	146	5	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 195	143	8,52	18	-3287	42	-4	-5	-207	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2			
IPE300	qn=	-42	18	-3287	-67	-1	-5	-228	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2			
Asta: 75	144	8,52	18	-3287	-186	1	-5	-249	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2			
Instab.:l=	100,1	$\beta^*l=$	70,1	-3287	140	2	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 20	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 195	253	8,52	1 22	-2634	-254	6	12	538	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2			
IPE300	qn=	-42 / 22	-2634	-81	2	12	524	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2				
Asta: 76	0	8,52	4 22	-2634	87	-2	12	510	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2			
Instab.:l=	65,0	$\beta^*l=$	45,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 195	140	8,52	1 18	1208	21	3	-1	14	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1			
IPE300	qn=	-42 / 18	1208	23	3	-1	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1			
Asta: 77	0	8,52	4 18	1208	13	3	-1	-29	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1			
Instab.:l=	102,6	$\beta^*l=$	71,8	-623	13	3	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 21	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	4,1	mm		
Sez.N. 113	249	9,52	29	0	-453	0	0	2477	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	2			
HEB240	qn=	-4113	7	0	852	0	0	-25	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	3			
Asta: 78	157	9,52	10	0	-967	0	0	-4383	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	4			
Instab.:l=	147,0	$\beta^*l=$	102,9	0	967	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,7	0,0	5,9	mm		
Sez.N. 113	248	9,52	38	0	-922	0	0	3025	1	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	3			
HEB240	qn=	-4252	4	0	763	0	0	-172	2	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	3			
Asta: 79	159	9,52	34	0	-741	0	0	-2802	2	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	3			
Instab.:l=	147,0	$\beta^*l=$	102,9	0	896	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,7	0,0	5,9	mm		
Sez.N. 113	161	9,52	29	0	-773	0	0	1055	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	3			
HEB240	qn=	-83	29	0	53	0	0	988	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	0			
Asta: 80	162	9,52	29	0	778	0	0	925	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	3			
Instab.:l=	156,3	$\beta^*l=$	109,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,7	0,0	6,3	mm		
Sez.N. 113	163	9,52	22	0	-495	0	0	959	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	2			
HEB240	qn=	-688	41	0	183	0	0	-9	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	1			
Asta: 81	164	9,52	18	0	-671	0	0	-1159	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	2			
Instab.:l=	150,4	$\beta^*l=$	105,3	0	234	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,8	0,0	6,0	mm		
Sez.N. 109	161	9,52	7	0	-1897	0	0	2700	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	11			
HEB200	qn=	-961	3	0	1020	0	0	-1	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	6			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 82	248	9,52	3	0	-1362	0	0	-2440	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	8		
Instab.:l=	410,4	$\beta^*l=$	287,3	0	1897	0	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 56	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	1,4	0,8	16,4	mm			
Sez.N. 109	160	12,57	10	-718	691	-4	-2	-334	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	4		
HEB200	qn=	0	10	-838	190	-1	-2	-334	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
Asta: 83	160	9,52	10	-961	-327	3	-2	-334	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2		
Instab.:l=	305,0	$\beta^*l=$	305,0	-1134	274	2	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 60	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,6	0,2	12,2	mm			
Sez.N. 109	161	12,57	29	613	-237	59	43	139	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2		
HEB200	qn=	0	41	-1025	-13	-6	31	-42	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
Asta: 84	161	9,52	29	426	192	-74	43	139	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2		
Instab.:l=	305,0	$\beta^*l=$	305,0	426	237	74	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 60	Rpf= 1	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,5	0,1	12,2	mm			
Sez.N. 109	248	12,57	4	-3102	-1430	-76	-83	734	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	9		
HEB200	qn=	0	10	-3214	-337	49	-87	711	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	3		
Asta: 85	248	9,52	4	-3345	809	178	-83	734	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	7		
Instab.:l=	305,0	$\beta^*l=$	305,0	-3345	572	77	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 60	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	0,5	0,3	12,2	mm			
Sez.N. 109	161	12,57	29	0	-567	0	0	1537	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	3		
HEB200	qn=	-1877	4	0	332	0	0	12	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2		
Asta: 86	162	12,57	41	0	-503	0	0	-1427	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	3		
Instab.:l=	156,3	$\beta^*l=$	109,4	0	567	0	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,7	0,0	6,3	mm			
Sez.N. 109	163	12,57	22	0	-474	0	0	1440	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	3		
HEB200	qn=	-1984	10	0	306	0	0	60	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2		
Asta: 87	164	12,57	18	0	-533	0	0	-1494	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	3		
Instab.:l=	150,4	$\beta^*l=$	105,3	0	533	0	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,8	0,0	6,0	mm			
Sez.N. 109	161	12,57	22	0	-162	0	0	160	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
HEB200	qn=	-61	34	0	71	0	0	-3	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
Asta: 88	248	12,57	18	0	-113	0	0	-150	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
Instab.:l=	410,4	$\beta^*l=$	287,3	0	162	0	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 56	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,8	0,1	16,4	mm			
Sez.N. 109	248	12,57	4	0	-1431	0	0	2952	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	9		
HEB200	qn=	-1163	10	0	1486	0	0	-50	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	9		
Asta: 89	160	12,57	10	0	-2240	0	0	-3339	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	13		
Instab.:l=	419,8	$\beta^*l=$	293,9	0	2240	0	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 58	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	1,9	1,2	16,8	mm			
Sez.N. 195	0	4,35	2 22	-4369	-123	-1	3	170	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	3		
IPE300	qn=	-42	/ 22	-4369	-45	-2	3	149	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	3		
Asta: 139	0	4,35	4 22	-4369	30	-4	3	126	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	3		
Instab.:l=	102,6	$\beta^*l=$	71,8	-4369	92	3	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	4,1	mm			
Sez.N. 195	0	4,35	3 22	-2330	-78	-4	6	137	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
IPE300	qn=	-42	/ 22	-2330	-16	-5	6	116	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Asta: 140	0	4,35	4 22	-2330	40	-6	6	94	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Instab.:l=	102,6	$\beta^*l=$	71,8	-2330	59	5	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	4,1	mm			
Sez.N. 195	0	4,35	4 18	237	158	3	-13	-336	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
IPE300	qn=	-42	/ 22	-432	25	-12	21	196	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
Asta: 141	141	4,35	4 18	237	-210	13	-13	-380	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Instab.:l=	102,6	$\beta^*l=$	71,8	-432	93	14	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	4,1	mm			
Sez.N. 195	0	4,35	2 10	1760	-26	1	2	87	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
IPE300	qn=	-42	/ 10	1760	19	-1	2	51	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
Asta: 142	0	4,35	6 10	1760	41	-2	2	15	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$	91,1	1205	44	11	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	5,2	mm			
Sez.N. 195	0	4,35	3 7	2261	6	0	0	54	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
IPE300	qn=	-42	/ 7	2261	33	0	0	-1	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Asta: 143	0	4,35	6 7	2261	30	0	0	-17	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$	91,1	1605	35	12	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	5,2	mm			
Sez.N. 195	0	4,35	4 7	2293	13	0	0	44	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
IPE300	qn=	-42	/ 7	2293	31	0	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Asta: 144	0	4,35	6 7	2293	24	0	0	-28	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$	91,1	1664	31	12	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	5,2	mm			
Sez.N. 195	0	4,35	5 7	1858	26	0	0	9	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
IPE300	qn=	-42	/ 7	1858	27	0	0	-2	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
Asta: 145	0	4,35	6 7	1858	-9	0	0	-62	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$	91,1	969	33	10	0	cl= 1 $\epsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	5,2	mm			
Sez.N. 195	0	4,35	6 18	45	105	3	-21	-150	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
IPE300	qn=	-42	/ 7	931	17	-1	2	-158	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
Asta: 146	142	4,35	6 18	45	-126	25	-21	-205	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	130,2	β^*l	91,1		45	126	25	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	5,2	mm		
Sez.N. 195	0	4,35	2 22		1192	-29	5	7	98	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
IPE300	qn=	-42 /	22		1192	14	0	7	77	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Asta: 147	0	4,35	4 22		1192	47	-4	7	57	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Instab.:=	97,7	β^*l	68,4		-901	31	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 195	0	4,35	3 18		-1618	26	4	-19	-61	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
IPE300	qn=	-42 /	18		-1618	-9	12	-19	-82	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Asta: 148	0	4,35	4 18		-1618	-54	20	-19	-102	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Instab.:=	97,7	β^*l	68,4		-1618	40	13	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 195	0	4,35	4 18		-2789	98	22	-24	-251	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
IPE300	qn=	-42 /	18		-2789	-31	31	-24	-272	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
Asta: 149	143	4,35	4 18		-2789	-169	41	-24	-292	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
Instab.:=	97,7	β^*l	68,4		-2789	127	33	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 4	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 113	0	5,34	2 34		567	-203	44	89	1440	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	1		
HEB240	qn=	-5490 /	38		2227	205	-49	-86	-18	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	1		
Asta: 150	0	5,34	4 10		2251	-285	-1	3	-2804	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	1		
Instab.:=	68,2	β^*l	47,7		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,7	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 113	0	5,34	3 18		877	-118	62	64	1335	1	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	1		
HEB240	qn=	-5490 /	22		2039	133	-53	-63	-13	-1	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	1		
Asta: 151	0	5,34	4 10		2420	-241	-1	0	-2707	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	1		
Instab.:=	68,2	β^*l	47,7		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,7	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 113	0	5,34	4 35		-308	128	46	209	457	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	1		
HEB240	qn=	-5490 /	35		-308	217	-31	209	-899	0	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	1		
Asta: 152	160	5,34	4 39		1953	-415	119	-230	-1444	-1	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	2		
Instab.:=	68,2	β^*l	47,7		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,7	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 113	0	5,34	2 22		-66	-71	-63	-199	779	-1	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	1		
HEB240	qn=	-4327 /	19		893	220	-42	202	-113	1	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	1		
Asta: 153	158	5,34	2 23		-75	-422	125	-199	-1844	-1	277580	27582	13054	129115	50241	1205 2619	2		
Instab.:=	83,5	β^*l	58,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	3,3	mm		
Sez.N. 195	0	8,52	2 34		631	4	-1	1	29	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	0		
IPE300	qn=	-42 /	34		631	14	-1	1	-1	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	0		
Asta: 154	0	8,52	6 34		631	6	-2	1	-26	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	0		
Instab.:=	130,2	β^*l	91,1		64	45	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	5,2	mm		
Sez.N. 195	0	8,52	3 10		1267	6	-1	0	50	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
IPE300	qn=	-42 /	10		1267	29	-1	0	-3	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Asta: 155	0	8,52	6 10		1267	24	-1	0	-22	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Instab.:=	130,2	β^*l	91,1		709	23	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	5,2	mm		
Sez.N. 195	0	8,52	4 10		1415	16	-1	0	38	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
IPE300	qn=	-42 /	10		1415	29	-1	0	-1	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Asta: 156	0	8,52	6 10		1415	19	-1	0	-34	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Instab.:=	130,2	β^*l	91,1		963	22	4	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	5,2	mm		
Sez.N. 195	0	8,52	5 10		1075	21	-1	0	17	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
IPE300	qn=	-42 /	10		1075	24	-1	0	-2	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Asta: 157	0	8,52	6 10		1075	-3	-1	0	-55	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Instab.:=	130,2	β^*l	91,1		738	31	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	5,2	mm		
Sez.N. 195	0	8,52	6 18		25	76	-4	-16	-113	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
IPE300	qn=	-42 /	22		196	17	-13	16	-1	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Asta: 158	142	8,52	6 18		25	-107	17	-16	-168	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Instab.:=	130,2	β^*l	91,1		25	107	17	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	5,2	mm		
Sez.N. 195	0	8,52	2 22		917	-18	2	2	79	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
IPE300	qn=	-42 /	22		917	15	3	2	58	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Asta: 159	0	8,52	4 22		917	38	4	2	37	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Instab.:=	97,7	β^*l	68,4		-528	22	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 195	0	8,52	3 22		1799	6	3	-2	64	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
IPE300	qn=	-42 /	22		1799	32	4	-2	43	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Asta: 160	0	8,52	4 22		1799	47	4	-2	22	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Instab.:=	97,7	β^*l	68,4		-1209	22	4	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 195	0	8,52	4 22		2503	28	4	-2	46	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
IPE300	qn=	-42 /	22		2503	45	3	-2	25	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
Asta: 161	143	8,52	4 22		2503	52	3	-2	5	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
Instab.:=	97,7	β^*l	68,4		-2154	37	4	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	3,9	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 195 IPE300 qn=-42 / 22 Asta: 162 Instab.:l= 65,0	0	8,52	2 22	-1774	12	-1	5	-73	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
				-1774	-14	-2	5	-86	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
		8,52	4 22	-1774	-44	-3	5	-100	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
		$\beta^*l=$	45,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	2,6	mm			
Sez.N. 195 IPE300 qn=-42 / 22 Asta: 163 Instab.:l= 65,0	0	8,52	3 22	-1360	-18	-1	3	13	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
				-1360	-16	-2	3	-1	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
		8,52	4 22	-1360	-19	-3	3	-14	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
		$\beta^*l=$	45,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	2,6	mm			
Sez.N. 195 IPE300 qn=-42 / 18 Asta: 164 Instab.:l= 65,0	0	8,52	4 18	1335	24	2	-2	10	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
				1335	25	3	-2	-1	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
		8,52	4 18	1335	22	3	-2	-17	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
		$\beta^*l=$	45,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	2,6	mm			
Sez.N. 195 IPE300 qn=-42 / 18 Asta: 165 Instab.:l= 102,6	0	8,52	2 18	901	23	3	1	1	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
				901	23	3	1	-1	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
		8,52	4 18	901	2	2	1	-42	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
		$\beta^*l=$	71,8	-361	12	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	4,1	mm			
Sez.N. 195 IPE300 qn=-42 / 18 Asta: 166 Instab.:l= 102,6	0	8,52	3 18	363	19	3	3	-13	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
				363	8	2	3	-34	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
		8,52	4 18	363	-17	1	3	-57	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
		$\beta^*l=$	71,8	-328	18	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	4,1	mm			
Sez.N. 195 IPE300 qn=-42 / 16 Asta: 167 Instab.:l= 102,6	0	8,52	4 18	-524	82	2	-16	-196	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
				-604	-14	4	-6	-164	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
		8,52	4 18	-524	-141	14	-16	-239	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
		$\beta^*l=$	71,8	-524	106	9	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	4,1	mm			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 109 HEB200 qn=0 Asta: 50 Instab.:l= 304,0	161	3,54	41	-3518	18	12	11	-21	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
				-3610	-13	-4	11	-21	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
		0,50	41	-3705	-45	-20	11	-21	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
		$\beta^*l=$	304,0	-3705	20	8	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 60	Rpf= 3	Rft= 3								
Sez.N. 109 HEB200 qn=0 Asta: 51 Instab.:l= 554,0	248	6,04	41	-1876	21	3	1	-8	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
				-2047	-1	1	1	-8	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
		0,50	41	-2215	-23	-2	1	-8	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
		$\beta^*l=$	554,0	-2179	7	12	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 109	Rpf= 3	Rft= 3								
Sez.N. 109 HEB200 qn=-61 Asta: 52 Instab.:l= 159,2	169	1,04	32	-163	-373	-3	-4	505	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
				104	-245	0	0	363	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
		1,04	32	-163	354	2	-4	408	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
		$\beta^*l=$	111,4	-163	280	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 22	Rpf= 2	Rft= 0								
Sez.N. 109 HEB200 qn=-956 Asta: 53 Instab.:l= 159,2	169	1,66	32	-1043	-436	-14	-14	952	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3		
				-1043	195	4	-14	-12	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
		1,66	44	83	-168	-10	17	-606	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
		$\beta^*l=$	111,4	-1043	327	6	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 22	Rpf= 2	Rft= 2								
Sez.N. 109 HEB200 qn=-620 Asta: 54 Instab.:l= 179,3	166	2,34	22	503	-164	-13	-16	476	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
				-247	101	-4	-8	-8	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
		2,34	34	523	-254	19	-20	-571	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
		$\beta^*l=$	125,5	523	254	19	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 1	Rft= 2								
Sez.N. 109 HEB200 qn=-994 Asta: 55 Instab.:l= 156,3	161	3,54	29	-1038	-594	40	48	1150	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	4		
				-1038	293	-37	48	-15	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
		3,54	29	-1038	293	-37	48	-15	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
		$\beta^*l=$	109,4	-1038	445	16	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 3	Rft= 3								
Sez.N. 109 HEB200 qn=-728 Asta: 56 Instab.:l= 150,4	163	3,54	22	722	-304	4	-30	690	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
				-428	147	-24	-5	-21	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
		3,54	34	900	-309	34	-38	-683	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
		$\beta^*l=$	105,3	900	309	34	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 2								
Sez.N. 109 HEB200 qn=0 Asta: 57 Instab.:l= 250,0	161	6,04	32	-1568	-85	7	5	61	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
				-1644	-9	1	5	61	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
		3,54	32	-1721	68	-6	5	61	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
		$\beta^*l=$	250,0	-1721	34	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 1	Rft= 1								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 58 Instab.:l=	169 qn= 165 159,2	4,35 -985 4,35 β*l=	32 32 44 111,4	-954 -954 330 -1190	-385 148 -247 279	-22 3 -4 10	-20 -20 9 cl= 1	888 -30 -713 ε=	0 0 0 0,92	214723 17670 17670 lmd=	17670 17670 17670 22	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 2	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 2	2750 2750 2750 5			
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 59 Instab.:l=	140 qn= 0 102,6	4,35 -42 4,35 β*l=	22 22 22 71,8	-6770 -6770 -6770 -6770	-609 -162 319 457	7 3 -1 4	8 8 8 cl= 1	926 906 883 ε=	0 0 0 0,92	147983 17280 17280 lmd=	17280 17280 17280 21	3444 3444 3444 Rpf=	54033 54033 54033 7	40775 40775 40775 Rft=	384 384 384 7	2750 2750 2750 5			
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 60 Instab.:l=	141 qn= 0 130,2	4,35 -42 4,35 β*l=	28 22 29 91,1	465 505 408 465	-110 3 97 110	24 7 5 24	20 14 -14 cl= 1	187 176 126 ε=	0 0 0 0,92	147983 17280 17280 lmd=	17280 17280 17280 27	3444 3444 3444 Rpf=	54033 54033 54033 0	40775 40775 40775 Rft=	384 384 384 1	2750 2750 2750 0			
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 61 Instab.:l=	142 qn= 0 97,7	4,35 -42 4,35 β*l=	22 18 22 68,4	358 -340 358 -333	-208 8 161 11	11 -11 5 12	6 -13 6 cl= 1	398 16 356 ε=	0 0 0 0,92	147983 17280 17280 lmd=	17280 17280 17280 20	3444 3444 3444 Rpf=	54033 54033 54033 1	40775 40775 40775 Rft=	384 384 384 0	2750 2750 2750 1			
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 62 Instab.:l=	143 qn= 62 100,1	4,35 -42 4,35 β*l=	22 18 22 70,1	2177 -3012 2177 -3012	-335 -41 411 128	47 -27 14 31	37 -45 37 cl= 1	766 -247 724 ε=	0 0 0 0,92	147983 17280 17280 lmd=	17280 17280 17280 20	3444 3444 3444 Rpf=	54033 54033 54033 4	40775 40775 40775 Rft=	384 384 384 4	2750 2750 2750 3			
Sez.N. 113 HEB240 Asta: 63 Instab.:l=	159 qn= 0 68,2	5,34 -5490 5,34 β*l=	38 38 34 47,7	-16 -16 1178 0	-283 229 -295 0	-51 -40 38 0	-99 -99 101 cl= 1	2017 -17 -1884 ε=	0 0 0 0,92	291459 28962 28962 lmd=	28962 28962 28962 0	13707 13707 13707 Rpf=	135571 135571 135571 0	52753 52753 52753 Rft=	1265 1265 1265 0	2750 2750 2750 1			
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 64 Instab.:l=	166 qn= 64 179,3	5,34 -528 5,34 β*l=	28 16 16 125,5	-193 257 257 257	-174 89 -249 249	-1 -1 4 4	0 -4 -4 cl= 1	444 -20 -522 ε=	0 0 0 0,92	214723 17670 17670 lmd=	17670 17670 17670 24	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 1	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 1	2750 2750 2750 1			
Sez.N. 113 HEB240 Asta: 65 Instab.:l=	157 qn= 0 83,5	5,34 -4327 5,34 β*l=	38 19 34 58,5	-209 909 1021 0	-120 147 -317 0	-51 53 39 0	-69 96 71 cl= 1	1333 -109 -1687 ε=	0 1 0 0,92	291459 28962 28962 lmd=	28962 28962 28962 0	13707 13707 13707 Rpf=	135571 135571 135571 0	52753 52753 52753 Rft=	1265 1265 1265 0	2750 2750 2750 1			
Sez.N. 113 HEB240 Asta: 66 Instab.:l=	152 qn= 66 115,7	5,34 -2685 5,34 β*l=	19 13 19 81,0	220 -1147 220 0	-308 527 306 0	-863 1260 1830 0	-2324 -1972 -2324 cl= 1	1644 -42 -621 ε=	1 1 1 0,92	291459 28962 28962 lmd=	28962 28962 28962 0	13707 13707 13707 Rpf=	135571 135571 135571 0	52753 52753 52753 Rft=	1265 1265 1265 0	2750 2750 2750 7			
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 67 Instab.:l=	163 qn= 67 150,4	6,04 -618 6,04 β*l=	22 18 18 105,3	0 0 0 0	-268 178 -336 300	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	603 -12 -694 ε=	0 0 0 0,92	214723 17670 17670 lmd=	17670 17670 17670 20	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 0	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 2	2750 2750 2750 1			
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 68 Instab.:l=	162 qn= 68 156,3	6,04 -1109 6,04 β*l=	41 29 29 109,4	0 0 0 0	-281 278 -568 568	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	815 -14 -1186 ε=	0 0 0 0,92	214723 17670 17670 lmd=	17670 17670 17670 21	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 0	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 3	2750 2750 2750 2			
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 69 Instab.:l=	161 qn= 69 348,0	9,52 0 6,04 β*l=	18 18 18 348,0	-2178 -2285 -2391 -2391	-39 2 44 18	45 11 -23 18	19 19 19 cl= 1	24 24 24 ε=	0 0 0 0,92	214723 17670 17670 lmd=	17670 17670 17670 68	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 2	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 2	2750 2750 2750 1			
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 70 Instab.:l=	248 qn= 70 348,0	9,52 0 6,04 β*l=	29 34 13 348,0	-1416 -2116 -1951 -2223	-104 -8 28 10	-114 -28 88 57	-46 -64 -64 cl= 1	50 -4 23 ε=	0 0 0 0,92	214723 17670 17670 lmd=	17670 17670 17670 68	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 2	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 2	2750 2750 2750 1			
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 71 Instab.:l=	169 qn= 71 159,2	7,78 -954 7,78 β*l=	32 32 44 111,4	232 232 -137 232	-384 158 -233 384	3 -1 0 3	3 3 -1 cl= 1	881 -10 -682 ε=	0 0 0 0,92	214723 17670 17670 lmd=	17670 17670 17670 22	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 2	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 2	2750 2750 2750 1			
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 72 Instab.:l=	166 qn= 72 179,3	8,52 -568 8,52 β*l=	28 16 16 125,5	527 -491 -491 -491	-197 99 -267 200	2 1 7 4	3 -3 -3 cl= 1	489 -2 -563 ε=	0 0 0 0,92	214723 17670 17670 lmd=	17670 17670 17670 24	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 1	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 1	2750 2750 2750 2			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 195	141	8,52		28	-574	-125	15	14	181	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300	qn=	-42		38	-736	-21	-1	-4	171	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
Asta: 73	0	8,52		22	-724	86	-2	8	152	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$		91,1	-724	111	5	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	27	Rpf=	1	Rft=	1				
Sez.N. 195	142	8,52		22	-287	-171	6	7	304	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300	qn=	-42		13	18	12	-10	-12	-1	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
Asta: 74	0	8,52		22	-287	106	2	7	263	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	97,7	$\beta^*l=$		68,4	-287	128	5	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	1	Rft=	0				
Sez.N. 195	143	8,52		18	-2731	36	-3	-4	-169	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
IPE300	qn=	-42		18	-2731	-54	-1	-4	-190	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Asta: 75	144	8,52		18	-2731	-155	1	-4	-211	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Instab.:l=	100,1	$\beta^*l=$		70,1	-2731	116	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	3	Rft=	3				
Sez.N. 195	253	8,52		22	-2304	-223	5	10	477	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
IPE300	qn=	-42		22	-2304	-71	2	10	463	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Asta: 76	0	8,52		22	-2304	78	-1	10	449	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Instab.:l=	65,0	$\beta^*l=$		45,5	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 195	140	8,52		18	1048	18	2	-1	16	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300	qn=	-42		18	1048	21	2	-1	-1	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 77	0	8,52		18	1048	12	3	-1	-27	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	102,6	$\beta^*l=$		71,8	-464	11	2	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 113	249	9,52		29	0	-404	0	0	2400	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	1	
HEB240	qn=	-4113		29	0	528	0	0	-102	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	2	
Asta: 78	157	9,52		41	0	-811	0	0	-2862	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	3	
Instab.:l=	147,0	$\beta^*l=$		102,9	0	584	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 113	248	9,52		38	0	-848	0	0	2926	1	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	3	
HEB240	qn=	-4252		39	0	493	0	0	-1	1	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	2	
Asta: 79	159	9,52		34	0	-670	0	0	-2703	2	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	2	
Instab.:l=	147,0	$\beta^*l=$		102,9	0	729	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 113	161	9,52		29	0	-673	0	0	924	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	2	
HEB240	qn=	-83		29	0	47	0	0	857	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	0	
Asta: 80	162	9,52		29	0	672	0	0	794	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	2	
Instab.:l=	156,3	$\beta^*l=$		109,4	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 113	163	9,52		22	0	-410	0	0	843	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	1	
HEB240	qn=	-688		38	0	232	0	0	-7	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	1	
Asta: 81	164	9,52		18	0	-582	0	0	-1044	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	2	
Instab.:l=	150,4	$\beta^*l=$		105,3	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 109	161	9,52		22	0	-1521	0	0	2109	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	9	
HEB200	qn=	-961		22	0	794	0	0	-8	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	4	
Asta: 82	248	9,52		18	0	-1139	0	0	-1918	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	6	
Instab.:l=	410,4	$\beta^*l=$		287,3	0	1521	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	56	Rpf=	0	Rft=	10				
Sez.N. 109	160	12,57		41	35	478	1	1	-245	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
HEB200	qn=	0		36	-255	435	0	0	-222	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Asta: 83	160	9,52		41	-152	-270	-3	1	-245	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Instab.:l=	305,0	$\beta^*l=$		305,0	-1244	153	3	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	60	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 109	161	12,57		29	478	-211	57	42	124	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
HEB200	qn=	0		41	-891	-14	-6	32	-27	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 84	161	9,52		29	291	168	-72	42	124	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Instab.:l=	305,0	$\beta^*l=$		305,0	291	211	72	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	60	Rpf=	1	Rft=	2				
Sez.N. 109	248	12,57		13	-1891	-905	-86	-82	482	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	6	
HEB200	qn=	0		41	-1916	-214	34	-81	355	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Asta: 85	248	9,52		13	-2078	564	166	-82	482	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	5	
Instab.:l=	305,0	$\beta^*l=$		305,0	-2078	362	66	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	60	Rpf=	4	Rft=	4				
Sez.N. 109	161	12,57		29	0	-517	0	0	1472	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
HEB200	qn=	-1877		29	0	250	0	0	-25	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
Asta: 86	162	12,57		41	0	-450	0	0	-1361	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
Instab.:l=	156,3	$\beta^*l=$		109,4	0	517	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 109	163	12,57		22	0	-430	0	0	1381	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
HEB200	qn=	-1984		22	0	208	0	0	-42	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
Asta: 87	164	12,57		18	0	-486	0	0	-1434	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
Instab.:l=	150,4	$\beta^*l=$		105,3	0	486	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 109	161	12,57		22	0	-149	0	0	155	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
HEB200	qn=	-61	34	0	67	0	0	0	-1	-1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 88	248	12,57	18	0	-105	0	0	0	-145	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
Instab.:l=	410,4	$\beta^*l=$	287,3	0	149	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	56	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 109	248	12,57	29	0	-929	0	0	0	1782	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	5	
HEB200	qn=	-1163	44	0	882	0	0	0	-19	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	5	
Asta: 89	160	12,57	41	0	-1404	0	0	0	-2008	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	8	
Instab.:l=	419,8	$\beta^*l=$	293,9	0	1404	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	58	Rpf=	0	Rft=	9			
Sez.N. 195	0	4,35	22	-3797	-108	-1	3	153	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	3		
IPE300	qn=	-42	22	-3797	-38	-2	3	132	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	3		
Asta: 139	0	4,35	22	-3797	27	-3	3	109	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	3		
Instab.:l=	102,6	$\beta^*l=$	71,8	-3797	81	2	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	21	Rpf=	3	Rft=	3			
Sez.N. 195	0	4,35	22	-2002	-68	-3	5	122	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
IPE300	qn=	-42	22	-2002	-13	-4	5	101	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Asta: 140	0	4,35	22	-2002	35	-5	5	78	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Instab.:l=	102,6	$\beta^*l=$	71,8	-2002	51	4	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	21	Rpf=	2	Rft=	2			
Sez.N. 195	0	4,35	18	179	138	3	-10	-288	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
IPE300	qn=	-42	22	-374	22	-10	18	148	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0		
Asta: 141	141	4,35	18	179	-181	10	-10	-332	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Instab.:l=	102,6	$\beta^*l=$	71,8	-374	72	12	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	21	Rpf=	1	Rft=	1			
Sez.N. 195	0	4,35	22	1221	-40	4	4	96	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
IPE300	qn=	-42	22	1221	13	-1	4	68	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Asta: 142	0	4,35	22	1221	49	-6	4	41	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$	91,1	1189	41	9	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 195	0	4,35	22	1632	-15	-6	-4	70	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
IPE300	qn=	-42	22	1632	22	-6	-4	43	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Asta: 143	0	4,35	22	1632	40	-7	-4	15	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$	91,1	1584	32	10	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 195	0	4,35	22	1706	-9	-7	-2	63	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
IPE300	qn=	-42	22	1706	23	-6	-2	35	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Asta: 144	0	4,35	22	1706	37	-6	-2	8	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$	91,1	1637	28	10	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 195	0	4,35	22	1448	-1	-6	-4	41	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
IPE300	qn=	-42	22	1448	19	-3	-4	-2	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Asta: 145	0	4,35	22	1448	16	-2	-4	-14	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$	91,1	1006	30	8	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 195	0	4,35	18	119	100	3	-17	-138	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
IPE300	qn=	-42	22	822	18	-13	20	-60	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Asta: 146	142	4,35	18	119	-116	21	-17	-193	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$	91,1	119	116	21	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 195	0	4,35	22	1010	-24	4	6	85	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
IPE300	qn=	-42	22	1010	13	0	6	64	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Asta: 147	0	4,35	22	1010	39	-3	6	44	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Instab.:l=	97,7	$\beta^*l=$	68,4	-719	25	2	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	1	Rft=	0			
Sez.N. 195	0	4,35	18	-1345	23	3	-17	-49	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
IPE300	qn=	-42	18	-1345	-6	10	-17	-70	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Asta: 148	0	4,35	18	-1345	-46	17	-17	-91	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Instab.:l=	97,7	$\beta^*l=$	68,4	-1345	34	11	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	1	Rft=	0			
Sez.N. 195	0	4,35	18	-2411	95	19	-18	-239	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2		
IPE300	qn=	-42	18	-2411	-28	26	-18	-259	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2		
Asta: 149	143	4,35	18	-2411	-160	33	-18	-280	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2		
Instab.:l=	97,7	$\beta^*l=$	68,4	-2411	120	27	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	3	Rft=	0			
Sez.N. 113	0	5,34	34	711	-180	36	74	1407	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	1		
HEB240	qn=	-5490	38	2083	189	-41	-70	-121	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	1		
Asta: 150	0	5,34	18	885	-144	52	77	-1358	1	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	1		
Instab.:l=	68,2	$\beta^*l=$	47,7	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 113	0	5,34	18	978	-115	51	53	1335	1	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	1		
HEB240	qn=	-5490	22	1938	131	-44	-52	-14	-1	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	1		
Asta: 151	0	5,34	38	2050	-109	-32	-47	-1390	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	1		
Instab.:l=	68,2	$\beta^*l=$	47,7	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 113	0	5,34	35	-112	114	38	171	528	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	1		
HEB240	qn=	-5490	35	-112	199	-25	171	-828	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	1		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	f y rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 152	160	5,34		39	1756	-393	100	-192	-1515	0	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	2	
Instab.:l=	68,2	$\beta^*l=$		47,7	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 113	0	5,34		22	17	-65	-53	-164	827	-1	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	1	
HEB240	qn=	-4327		19	809	209	-27	167	-30	1	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	1	
Asta: 153	158	5,34		23	9	-393	103	-164	-1796	-1	291459	28962	13707	135571	52753	1265	2750	2	
Instab.:l=	83,5	$\beta^*l=$		58,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 195	0	8,52		34	580	0	-1	1	33	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
IPE300	qn=	-42		34	580	13	-1	1	-1	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
Asta: 154	0	8,52		34	580	7	-1	1	-22	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$		91,1	112	40	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 195	0	8,52		34	979	16	-2	0	21	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300	qn=	-42		34	979	21	-1	0	0	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 155	0	8,52		34	979	7	-1	0	-34	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$		91,1	724	22	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 195	0	8,52		34	1029	22	-1	1	12	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300	qn=	-42		34	1029	24	-1	1	0	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 156	0	8,52		34	1029	2	-2	1	-43	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$		91,1	952	21	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 195	0	8,52		34	728	26	-1	-1	-7	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
IPE300	qn=	-42		34	728	13	-1	-1	-34	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
Asta: 157	0	8,52		34	728	-18	-1	-1	-62	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$		91,1	722	27	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 195	0	8,52		18	40	69	-3	-13	-99	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
IPE300	qn=	-42		22	182	12	-7	13	-2	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
Asta: 158	142	8,52		18	40	-97	14	-13	-154	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	130,2	$\beta^*l=$		91,1	40	97	14	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 195	0	8,52		22	792	-15	2	1	70	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300	qn=	-42		22	792	14	2	1	49	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 159	0	8,52		22	792	33	3	1	28	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	97,7	$\beta^*l=$		68,4	-402	17	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 195	0	8,52		22	1537	5	3	-1	58	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300	qn=	-42		22	1537	28	3	-1	37	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 160	0	8,52		22	1537	41	3	-1	16	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	97,7	$\beta^*l=$		68,4	-947	17	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 195	0	8,52		22	2098	22	3	-1	44	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300	qn=	-42		22	2098	38	3	-1	23	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 161	143	8,52		22	2098	45	3	-1	3	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	97,7	$\beta^*l=$		68,4	-1749	31	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 195	0	8,52		22	-1514	13	-1	4	-66	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300	qn=	-42		22	-1514	-11	-1	4	-80	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 162	0	8,52		22	-1514	-39	-2	4	-94	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	65,0	$\beta^*l=$		45,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 195	0	8,52		22	-1127	-14	-1	3	13	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300	qn=	-42		22	-1127	-13	-2	3	-1	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 163	0	8,52		22	-1127	-15	-3	3	-15	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	65,0	$\beta^*l=$		45,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 195	0	8,52		18	1135	20	2	-2	12	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300	qn=	-42		18	1135	22	2	-2	0	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 164	140	8,52		18	1135	19	3	-2	-15	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	65,0	$\beta^*l=$		45,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 195	0	8,52		18	792	20	3	1	5	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300	qn=	-42		18	792	20	2	1	-1	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 165	0	8,52		18	792	2	2	1	-39	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	102,6	$\beta^*l=$		71,8	-251	10	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 195	0	8,52		18	303	16	2	2	-7	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
IPE300	qn=	-42		18	303	7	1	2	-27	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
Asta: 166	0	8,52		18	303	-14	1	2	-50	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
Instab.:l=	102,6	$\beta^*l=$		71,8	-268	15	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 195	0	8,52		18	-505	72	1	-13	-169	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
IPE300	qn=	-42		16	-570	-13	3	-5	-146	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
Asta: 167	141	8,52		18	-505	-124	11	-13	-213	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	102,6	β*:=	71,8	-505	93	7	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	21	Rpf=	1	Rft=	1			

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																						
			FESSURAZIONE									FRECC E		TENSIONI								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	
167	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	11,0	5	10	2,6	0,0	0,0
171	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	2,4	0,0	0,0			Rara fer	3520	353	5	10	2,6	0,0	0,0	
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,3	0,0	0,0			Perm cls	112,0	9,9	5	1	2,3	0,0	0,0	
139	0,50		Rara												Rara cls	150,0	7,1	5	6	2,0	-0,7	1,8
253	0,50		Freq	0,4	0,000	0	5	4	1,8	-0,5	1,6			Rara fer	3520	325	5	6	2,0	-0,7	1,8	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,7	-0,5	1,6			Perm cls	112,0	6,0	5	1	1,7	-0,5	1,6	
140	0,50		Rara												Rara cls	150,0	24,3	5	4	7,0	0,1	-0,1
141	0,50		Freq	0,4	0,000	0	5	1	5,7	0,1	-0,1			Rara fer	3520	817	5	4	7,0	0,1	-0,1	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	5,5	0,1	-0,1			Perm cls	112,0	19,1	5	1	5,5	0,1	-0,1	
141	0,50		Rara												Rara cls	150,0	24,2	5	4	6,9	0,0	0,0
142	0,50		Freq	0,4	0,000	0	5	4	5,6	0,0	0,0			Rara fer	3520	821	5	4	6,9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	5,4	0,0	0,0			Perm cls	112,0	18,9	5	1	5,4	0,0	0,0	
142	0,50		Rara												Rara cls	150,0	23,5	1	4	6,8	0,1	0,0
143	0,50		Freq	0,4	0,000	0	1	4	5,5	0,0	0,0			Rara fer	3520	798	1	4	6,8	0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	5,3	0,0	0,0			Perm cls	112,0	18,5	1	1	5,3	0,0	0,0	
143	0,50		Rara												Rara cls	150,0	10,8	5	9	3,1	-0,4	-0,2
144	0,50		Freq	0,4	0,000	0	5	4	2,6	-0,4	-0,2			Rara fer	3520	357	5	9	3,1	-0,4	-0,2	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,5	-0,3	-0,2			Perm cls	112,0	8,6	5	1	2,5	-0,3	-0,2	
144	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	12,6	1	6	3,6	0,0	0,0
148	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	4	3,0	0,0	0,0			Rara fer	3520	422	1	6	3,6	0,0	0,0	
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,9	0,0	0,0			Perm cls	112,0	10,0	1	1	2,9	0,0	0,0	
148	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	6,3	5	4	1,8	-0,2	0,9
265	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,6	-0,2	0,7			Rara fer	3520	254	5	6	1,8	-0,2	1,0	
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,6	-0,2	0,7			Perm cls	112,0	5,6	5	1	1,6	-0,2	0,7	
143	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	10,7	5	6	3,0	0,1	1,8
266	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	2,6	0,1	1,3			Rara fer	3520	442	5	6	3,0	0,1	1,8	
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,5	0,1	1,2			Perm cls	112,0	8,8	5	1	2,5	0,1	1,2	
151	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	5,5	1	1	-2,0	0,0	-1,0
152	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	3	-1,9	0,0	-0,9			Rara fer	3520	247	1	1	-2,0	0,0	-1,0	
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	-0,9			Perm cls	112,0	5,2	1	1	-1,9	0,0	-0,9	
152	0,50		Rara												Rara cls	150,0	11,9	4	12	-4,5	0,0	0,0
269	0,50		Freq	0,4	0,000	0	3	3	-4,2	0,0	0,0			Rara fer	3520	640	4	12	-4,5	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	-4,1	0,0	0,0			Perm cls	112,0	10,9	3	1	-4,1	0,0	0,0	
156	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	8,7	5	12	2,0	0,0	0,0
153	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	6	1,8	0,0	0,0			Rara fer	3520	276	5	12	2,0	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,8	0,0	0,0			Perm cls	112,0	7,7	5	1	1,8	0,0	0,0	
153	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	8,5	1	1	-2,7	0,0	0,0
158	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	3	-2,5	0,0	0,0			Rara fer	3520	465	1	1	-2,7	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,5	0,0	0,0			Perm cls	112,0	7,8	1	1	-2,5	0,0	0,0	
158	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	9,3	5	10	2,2	0,0	0,0
160	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	2,0	0,0	0,0			Rara fer	3520	358	1	10	-2,1	0,0	0,0	
		6	Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,0	0,0	0,0			Perm cls	112,0	8,4	5	1	2,0	0,0	0,0	
160	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	11,6	1	10	-3,8	0,0	0,0
164	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	-3,4	0,0	0,0			Rara fer	3520	636	1	10	-3,8	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	-3,4	0,0	0,0			Perm cls	112,0	10,4	1	1	-3,4	0,0	0,0	
164	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	10,0	1	10	-3,3	0,0	0,0
167	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,9	0,0	0,0			Rara fer	3520	552	1	10	-3,3	0,0	0,0	
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,9	0,0	0,0			Perm cls	112,0	8,8	1	1	-2,9	0,0	0,0	
168	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	9,9	1	7	-3,2	-0,2	-0,1
246	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	-3,0	-0,2	-0,1			Rara fer	3520	536	1	7	-3,2	-0,2	-0,1	
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,9	-0,2	-0,1			Perm cls	112,0	9,0	1	1	-2,9	-0,2	-0,1	
169	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	14,5	1	10	3,4	0,0	0,0
168	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	3,2	0,0	0,0			Rara fer	3520	465	1	10	3,4	0,0	0,0	
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,1	0,0	0,0			Perm cls	112,0	13,2	1	1	3,1	0,0	0,0	

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																			
			FESSURAZIONE							FRECCIE		TENSIONI							
Filo	Quota	Tra	Combi	Fessu. mm	dist	Con	Com	Mf X	Mf Y	N	Frecce mm	Com	Combinaz	σ lim.	σ cal.	Co	Comb	Mf X	Mf Y
In fi	In Fi	tto	Caric	lim cal	mm	cio	bin	(t*m)	(t*m)	(t)	limite calc	bin	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	nc		(t*m)	(t*m)
170	0,50		Rara										Rara cls	150,0	18,4	5	10	4,3	-0,2
169	0,50		Freq	0,4	0,000	0	5	1	4,0	-0,2	-0,5		Rara fer	3520	587	5	10	4,3	-0,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,9	-0,2	-0,5		Perm cls	112,0	16,5	5	1	3,9	-0,2
171	0,50		Rara										Rara cls	150,0	18,9	5	10	-6,2	0,0
262	0,50		Freq	0,4	0,000	0	5	6	-5,6	0,0	0,2		Rara fer	3520	1048	5	10	-6,2	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-5,5	0,0	0,2		Perm cls	112,0	16,7	5	1	-5,5	0,0
140	0,50	1	Rara										Rara cls	150,0	8,3	5	6	2,3	-0,3
268	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	4	2,1	-0,2	0,9		Rara fer	3520	328	5	6	2,3	-0,3
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,0	-0,2	0,8		Perm cls	112,0	7,1	5	1	2,0	-0,2
161	0,50		Rara										Rara cls	150,0	18,2	5	6	5,2	0,1
162	0,50		Freq	0,4	0,000	0	1	4	-6,1	-0,1	-0,1		Rara fer	3520	961	1	6	-6,7	-0,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-5,9	-0,1	-0,1		Perm cls	112,0	15,7	5	1	4,5	0,1
141	0,50	1	Rara										Rara cls	150,0	24,2	5	4	7,1	0,0
272	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	4	6,0	0,0	6,1		Rara fer	3520	1201	5	6	7,1	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	5,9	0,0	5,8		Perm cls	112,0	20,2	5	1	5,9	0,0
159	0,50		Rara										Rara cls	150,0	18,8	4	10	-7,1	0,0
263	0,50		Freq	0,4	0,000	0	4	6	-6,3	0,0	0,0		Rara fer	3520	1019	4	10	-7,1	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	4	1	-6,2	0,0	0,0		Perm cls	112,0	16,4	4	1	-6,2	0,0
142	0,50	1	Rara										Rara cls	150,0	24,6	5	4	7,2	0,0
273	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	4	6,1	0,0	5,8		Rara fer	3520	1192	5	6	7,2	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	5,9	0,0	5,4		Perm cls	112,0	20,4	5	1	5,9	0,0
157	0,50		Rara										Rara cls	150,0	14,3	5	12	-5,4	0,0
271	0,50		Freq	0,4	0,000	0	5	6	-4,7	0,0	0,0		Rara fer	3520	770	5	12	-5,4	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-4,6	0,0	0,0		Perm cls	112,0	12,2	5	1	-4,6	0,0
162	0,50	1	Rara										Rara cls	150,0	17,3	1	6	5,0	0,0
163	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	4	4,5	0,0	0,0		Rara fer	3520	584	1	6	5,0	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	4,3	0,0	0,0		Perm cls	112,0	15,1	1	1	4,3	0,0
163	0,50		Rara										Rara cls	150,0	16,5	5	10	-6,3	0,0
264	0,50		Freq	0,4	0,000	0	5	6	-5,6	0,0	0,0		Rara fer	3520	892	5	10	-6,3	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-5,6	0,0	0,0		Perm cls	112,0	14,7	5	1	-5,6	0,0
165	0,50	1	Rara										Rara cls	150,0	5,7	5	6	1,6	0,0
162	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	4	1,5	0,0	0,0		Rara fer	3520	192	5	6	1,6	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,5	0,0	0,0		Perm cls	112,0	5,3	5	1	1,5	0,0
165	0,50	1	Rara										Rara cls	150,0	1,1	3	7	-0,4	0,0
166	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,4	0,0	0,0		Rara fer	3520	57	3	7	-0,4	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,4	0,0	0,0		Perm cls	112,0	1,0	3	1	-0,4	0,0
166	0,50	1	Rara										Rara cls	150,0	4,7	5	12	1,3	0,0
163	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	6	1,3	0,0	0,0		Rara fer	3520	159	5	12	1,3	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,3	0,0	0,0		Perm cls	112,0	4,5	5	1	1,3	0,0
168	0,50	1	Rara										Rara cls	150,0	5,0	5	10	-1,8	0,0
161	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,7	0,0	-0,5		Rara fer	3520	241	5	10	-1,8	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,6	0,0	-0,5		Perm cls	112,0	4,5	5	1	-1,6	0,0
246	0,50		Rara										Rara cls	150,0	9,3	1	4	2,2	0,1
267	0,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	2,0	0,1	0,2		Rara fer	3520	347	5	6	-1,9	-0,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,0	0,1	0,2		Perm cls	112,0	8,4	1	1	2,0	0,1
247	0,50		Rara										Rara cls	150,0	10,4	4	12	-3,9	0,0
270	0,50		Freq	0,4	0,000	0	4	6	-3,4	0,0	0,5		Rara fer	3520	574	4	12	-3,9	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	4	1	-3,3	0,0	0,6		Perm cls	112,0	8,8	4	1	-3,3	0,0
248	0,50	1	Rara										Rara cls	150,0	13,0	5	10	3,7	0,0
159	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	6	3,1	0,0	-0,6		Rara fer	3520	407	5	10	3,7	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,0	0,0	-0,6		Perm cls	112,0	10,6	5	1	3,0	0,0
249	0,50	1	Rara										Rara cls	150,0	10,3	5	10	2,9	0,0
157	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	2,4	0,0	-0,2		Rara fer	3520	336	5	10	2,9	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,3	0,0	-0,2		Perm cls	112,0	7,9	5	1	2,3	0,0
253	0,50	1	Rara										Rara cls	150,0	5,1	1	6	1,5	0,0
140	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	4	1,3	0,0	0,0		Rara fer	3520	172	1	6	1,5	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,2	0,0	0,0		Perm cls	112,0	4,4	1	1	1,2	0,0
262	0,50		Rara										Rara cls	150,0	19,7	2	10	-6,5	0,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																						
			FESSURAZIONE									FRECCHE		TENSIONI								
Filo	Quota	Tra	Combi	Fessu.	mm	dist	Con	Com	Mf X	Mf Y	N	Frecce	mm	Com	Combinaz	σ lim.	σ cal.	Co	Comb	Mf X	Mf Y	N
In fi	In Fi	tto	Caric	lim	cal	mm	cio	bin	(t*m)	(t*m)	(t)	limite	calc	bin	Carico	Kg/cmql	Kg/cmql	nc		(t*m)	(t*m)	(t)
170	0,50		Freq	0,4	0,000	0	2	1	-5,8	0,0	0,2				Rara fer	3520	1095	2	10	-6,5	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,000	0	2	1	-5,7	0,0	0,2				Perm cls	112,0	17,4	2	1	-5,7	0,0	0,2
263	0,50		Rara												Rara cls	150,0	18,6	1	12	-7,1	0,0	0,0
160	0,50		Freq	0,4	0,000	0	1	6	-6,2	0,0	0,0				Rara fer	3520	1009	1	12	-7,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-6,1	0,0	0,0				Perm cls	112,0	16,0	1	1	-6,1	0,0	0,0
264	0,50		Rara												Rara cls	150,0	17,0	1	10	-6,4	0,0	0,0
164	0,50		Freq	0,4	0,000	0	1	6	-5,8	0,0	0,0				Rara fer	3520	919	1	10	-6,4	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-5,7	0,0	0,0				Perm cls	112,0	15,0	1	1	-5,7	0,0	0,0
269	0,50		Rara												Rara cls	150,0	12,5	1	12	-4,7	0,0	0,0
153	0,50		Freq	0,4	0,000	0	1	6	-4,2	0,0	0,0				Rara fer	3520	674	1	12	-4,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-4,1	0,0	0,0				Perm cls	112,0	10,8	1	1	-4,1	0,0	0,0
271	0,50		Rara												Rara cls	150,0	14,6	1	12	-5,5	0,0	0,0
158	0,50		Freq	0,4	0,000	0	1	6	-4,8	0,0	0,0				Rara fer	3520	787	1	12	-5,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-4,7	0,0	0,0				Perm cls	112,0	12,5	1	1	-4,7	0,0	0,0
270	0,50		Rara												Rara cls	150,0	9,8	1	12	-3,7	0,0	0,3
156	0,50		Freq	0,4	0,000	0	1	6	-3,2	0,0	0,5				Rara fer	3520	546	1	12	-3,7	0,0	0,3
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-3,1	0,0	0,6				Perm cls	112,0	8,3	1	1	-3,1	0,0	0,6
266	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	5,2	5	4	1,5	0,0	-1,0
151	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,4	0,0	-1,0				Rara fer	3520	136	5	4	1,5	0,0	-1,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,4	0,0	-1,0				Perm cls	112,0	4,7	5	1	1,4	0,0	-1,0
268	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	5,4	1	4	-2,0	0,0	0,3
161	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	0,2				Rara fer	3520	303	1	4	-2,0	0,0	0,3
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	0,2				Perm cls	112,0	5,0	1	1	-1,9	0,0	0,2
272	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	5,3	1	1	-2,0	0,0	-0,4
248	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,8	0,0	-0,3				Rara fer	3520	276	1	4	-2,0	0,0	-0,1
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,8	0,0	-0,4				Perm cls	112,0	4,9	1	1	-1,8	0,0	-0,4
273	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	5,1	5	12	1,5	0,0	-1,5
249	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	6	1,3	0,0	-1,3				Rara fer	3520	132	1	6	-1,3	0,0	-1,3
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,2	0,0	-1,3				Perm cls	112,0	4,0	5	1	1,2	0,0	-1,3
267	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	9,9	5	4	2,4	0,1	-0,3
139	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	4	2,1	0,1	-0,2				Rara fer	3520	303	5	7	2,3	0,1	-0,1
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,1	0,1	-0,2				Perm cls	112,0	8,9	5	1	2,1	0,1	-0,2
265	0,50	1	Rara												Rara cls	150,0	5,4	5	1	1,6	0,0	-0,3
247	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,5	0,0	-0,2				Rara fer	3520	225	1	6	-1,5	0,0	0,2
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,4	0,0	-0,2				Perm cls	112,0	5,0	5	1	1,4	0,0	-0,2
167	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	14,0	1	10	3,3	0,0	0,0
171	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	3,0	0,0	0,0				Rara fer	3520	447	1	10	3,3	0,0	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,9	0,0	0,0				Perm cls	112,0	12,5	1	1	2,9	0,0	0,0
144	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	11,1	1	6	3,1	-0,5	0,5
148	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	4	2,7	-0,4	0,5				Rara fer	3520	391	1	6	3,1	-0,5	0,5
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,6	-0,4	0,5				Perm cls	112,0	9,1	1	1	2,6	-0,4	0,5
148	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	6,4	1	1	1,8	0,0	0,3
265	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,7	0,0	0,2				Rara fer	3520	226	1	10	1,7	0,0	0,4
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,6	0,0	0,2				Perm cls	112,0	5,8	1	1	1,6	0,0	0,2
143	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	9,5	1	4	2,7	0,0	1,0
266	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	2,3	0,0	1,0				Rara fer	3520	358	1	4	2,7	0,0	1,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,3	0,0	1,0				Perm cls	112,0	8,0	1	1	2,3	0,0	1,0
151	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	10,5	5	2	-4,0	0,0	0,0
152	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	3	-3,8	0,0	0,0				Rara fer	3520	566	5	2	-4,0	0,0	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	-3,8	0,0	0,0				Perm cls	112,0	10,0	5	1	-3,8	0,0	0,0
156	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	6,3	1	12	1,5	0,0	0,0
153	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	6	1,3	0,0	0,0				Rara fer	3520	202	1	12	1,5	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,3	0,0	0,0				Perm cls	112,0	5,6	1	1	1,3	0,0	0,0
156	0,50	3	Rara												Rara cls	150,0	5,0	1	10	1,2	0,0	0,0
153	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	6	1,1	0,0	0,0				Rara fer	3520	161	1	10	1,2	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,1	0,0	0,0				Perm cls	112,0	4,6	1	1	1,1	0,0	0,0
156	0,50	4	Rara												Rara cls	150,0	7,9	5	3	-2,6	0,0	0,0
153	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	3	-2,4	0,0	0,0				Rara fer	3520	433	5	3	-2,6	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,3	0,0	0,0				Perm cls	112,0	7,2	5	1	-2,3	0,0	0,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																				
			FESSURAZIONE									FRECCHE		TENSIONI						
Filo	Quota	Tra	Combi	Fessu. mm	dist	Con	Com	Mf X	Mf Y	N	Frecce mm	Com	Combinaz	σ lim.	σ cal.	Co	Comb	Mf X	Mf Y	N
In fi	In Fi	tto	Caric	lim cal	mm	cio	bin	(t*m)	(t*m)	(t)	limite calc	bin	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	nc		(t*m)	(t*m)	(t)
153	0,50	2	Rara										Rara cls	150,0	5,2	5	10	1,2	0,0	0,0
158	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,1	0,0			Rara fer	3520	165	5	10	1,2	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,1	0,0			Perm cls	112,0	4,7	5	1	1,1	0,0	0,0
153	0,50	3	Rara										Rara cls	150,0	5,1	1	10	1,2	0,0	0,0
158	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,1	0,0			Rara fer	3520	162	1	10	1,2	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,1	0,0			Perm cls	112,0	4,6	1	1	1,1	0,0	0,0
153	0,50	4	Rara										Rara cls	150,0	6,6	5	10	-2,1	0,0	0,0
158	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,0	0,0			Rara fer	3520	363	5	10	-2,1	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,0	0,0			Perm cls	112,0	6,2	5	1	-2,0	0,0	0,0
158	0,50	2	Rara										Rara cls	150,0	5,4	1	10	1,3	0,0	0,0
160	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,1	0,0			Rara fer	3520	172	1	10	1,3	0,0	0,0
		6	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,1	0,0			Perm cls	112,0	4,8	1	1	1,1	0,0	0,0
158	0,50	3	Rara										Rara cls	150,0	4,2	1	10	1,0	0,0	0,0
160	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,9	0,0			Rara fer	3520	133	1	10	1,0	0,0	0,0
		6	Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,9	0,0			Perm cls	112,0	3,7	1	1	0,9	0,0	0,0
158	0,50	4	Rara										Rara cls	150,0	4,6	5	10	1,1	0,0	0,0
160	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,0	0,0			Rara fer	3520	146	5	10	1,1	0,0	0,0
		6	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,0	0,0			Perm cls	112,0	4,1	5	1	1,0	0,0	0,0
158	0,50	5	Rara										Rara cls	150,0	6,6	5	10	1,6	0,0	0,0
160	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,4	0,0			Rara fer	3520	212	5	10	1,6	0,0	0,0
		6	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,4	0,0			Perm cls	112,0	5,9	5	1	1,4	0,0	0,0
158	0,50	6	Rara										Rara cls	150,0	12,0	1	10	2,8	0,0	0,0
160	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	2,6	0,0			Rara fer	3520	450	5	10	-2,7	0,0	0,0
		6	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,5	0,0			Perm cls	112,0	10,7	1	1	2,5	0,0	0,0
160	0,50	2	Rara										Rara cls	150,0	6,9	5	10	1,6	0,0	0,0
164	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,5	0,0			Rara fer	3520	220	5	10	1,6	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,4	0,0			Perm cls	112,0	6,1	5	1	1,4	0,0	0,0
160	0,50	3	Rara										Rara cls	150,0	6,8	1	10	1,6	0,0	0,0
164	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,4	0,0			Rara fer	3520	218	1	10	1,6	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,4	0,0			Perm cls	112,0	6,1	1	1	1,4	0,0	0,0
160	0,50	4	Rara										Rara cls	150,0	8,9	1	10	2,1	0,0	0,0
164	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,5	0,0			Rara fer	3520	467	5	10	-2,8	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,4	0,0			Perm cls	112,0	7,9	1	1	1,8	0,0	0,0
164	0,50	2	Rara										Rara cls	150,0	9,3	5	10	2,2	0,0	0,0
167	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	2,0	0,0			Rara fer	3520	297	5	10	2,2	0,0	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,9	0,0			Perm cls	112,0	8,3	5	1	1,9	0,0	0,0
168	0,50	2	Rara										Rara cls	150,0	6,8	5	4	1,6	0,0	0,0
246	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,5	0,0			Rara fer	3520	218	5	4	1,6	0,0	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,5	0,0			Perm cls	112,0	6,3	5	1	1,5	0,0	0,0
169	0,50	2	Rara										Rara cls	150,0	10,2	5	7	-3,3	-0,2	0,1
168	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	-3,1	-0,2	0,1		Rara fer	3520	569	5	4	-3,3	-0,2	0,3
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	-3,0	-0,2	0,1		Perm cls	112,0	9,3	5	1	-3,0	-0,2	0,1
140	0,50	2	Rara										Rara cls	150,0	7,9	1	4	2,3	0,0	-0,2
268	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	4	2,0	0,0	-0,1		Rara fer	3520	258	1	4	2,3	0,0	-0,2
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,0	0,0	-0,1		Perm cls	112,0	7,0	1	1	2,0	0,0	-0,1
141	0,50	2	Rara										Rara cls	150,0	18,0	1	4	5,1	0,0	0,1
272	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	4,4	0,0	0,2		Rara fer	3520	609	1	4	5,1	0,0	0,1
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	4,3	0,0	0,2		Perm cls	112,0	15,2	1	1	4,3	0,0	0,2
142	0,50	2	Rara										Rara cls	150,0	18,7	1	4	5,3	0,0	0,7
273	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	4,6	0,0	0,7		Rara fer	3520	658	1	4	5,3	0,0	0,7
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	4,5	0,0	0,7		Perm cls	112,0	15,8	1	1	4,5	0,0	0,7
162	0,50	2	Rara										Rara cls	150,0	10,7	1	6	3,1	0,0	0,0
163	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	4	2,9	0,0	0,0		Rara fer	3520	361	1	6	3,1	0,0	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,8	0,0	0,0		Perm cls	112,0	9,9	1	1	2,8	0,0	0,0
165	0,50	2	Rara										Rara cls	150,0	8,4	1	6	2,4	0,0	0,0
162	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	4	2,2	0,0	0,0		Rara fer	3520	283	1	6	2,4	0,0	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,2	0,0	0,0		Perm cls	112,0	7,6	1	1	2,2	0,0	0,0
165	0,50	2	Rara										Rara cls	150,0	1,1	5	10	0,3	0,0	0,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																						
			FESSURAZIONE									FRECCHE		TENSIONI								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	
166	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,4	0,0	0,0				Rara fer	3520	55	3	10	-0,4	0,0	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,4	0,0	0,0				Perm cls	112,0	1,0	5	1	0,3	0,0	0,0
166	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	6,7	1	12	1,9	0,0	0,0
163	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	6	1,8	0,0	0,0				Rara fer	3520	225	1	12	1,9	0,0	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,8	0,0	0,0				Perm cls	112,0	6,3	1	1	1,8	0,0	0,0
168	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	8,8	5	7	-3,3	0,0	0,0
161	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	-3,1	0,0	0,0				Rara fer	3520	475	5	7	-3,3	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	-3,0	0,0	0,0				Perm cls	112,0	8,0	5	1	-3,0	0,0	0,0
168	0,50	3	Rara												Rara cls	150,0	9,0	2	7	-3,4	0,0	0,0
161	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	2	1	-3,1	0,0	0,0				Rara fer	3520	482	2	7	-3,4	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	2	1	-3,1	0,0	0,0				Perm cls	112,0	8,1	2	1	-3,1	0,0	0,0
168	0,50	4	Rara												Rara cls	150,0	6,8	1	4	-2,5	0,0	-0,5
161	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,3	0,0	-0,5				Rara fer	3520	341	1	4	-2,5	0,0	-0,5
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,2	0,0	-0,5				Perm cls	112,0	6,0	1	1	-2,2	0,0	-0,5
248	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	14,6	1	10	4,2	0,0	0,0
159	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	6	3,5	0,0	0,0				Rara fer	3520	492	1	10	4,2	0,0	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,4	0,0	0,0				Perm cls	112,0	11,9	1	1	3,4	0,0	0,0
249	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	11,2	1	10	3,2	0,0	0,0
157	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	6	2,5	0,0	0,0				Rara fer	3520	376	1	10	3,2	0,0	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,4	0,0	0,0				Perm cls	112,0	8,5	1	1	2,4	0,0	0,0
253	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	4,5	1	6	1,3	0,0	0,0
140	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	4	1,1	0,0	0,0				Rara fer	3520	151	1	6	1,3	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,1	0,0	0,0				Perm cls	112,0	3,9	1	1	1,1	0,0	0,0
253	0,50	3	Rara												Rara cls	150,0	4,7	1	6	1,3	0,0	0,0
140	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	4	1,2	0,0	0,0				Rara fer	3520	158	1	6	1,3	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,1	0,0	0,0				Perm cls	112,0	4,0	1	1	1,1	0,0	0,0
253	0,50	4	Rara												Rara cls	150,0	4,9	1	6	1,4	-0,8	0,6
140	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	4	1,2	-0,6	0,6				Rara fer	3520	221	5	9	-1,5	0,3	0,2
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,1	-0,5	0,6				Perm cls	112,0	3,9	1	1	1,1	-0,5	0,6
266	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	6,8	1	1	1,9	0,0	0,6
151	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,7	0,0	0,6				Rara fer	3520	258	5	1	-1,6	0,0	0,6
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,7	0,0	0,6				Perm cls	112,0	6,1	1	1	1,7	0,0	0,6
268	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	6,0	5	10	1,7	0,0	0,0
161	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,5	0,0	0,0				Rara fer	3520	200	5	10	1,7	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,4	0,0	0,0				Perm cls	112,0	5,1	5	1	1,4	0,0	0,0
268	0,50	3	Rara												Rara cls	150,0	6,4	1	10	1,8	0,0	0,0
161	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,6	0,0	0,0				Rara fer	3520	213	1	10	1,8	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,5	0,0	0,0				Perm cls	112,0	5,4	1	1	1,5	0,0	0,0
268	0,50	4	Rara												Rara cls	150,0	15,6	5	6	-5,9	-0,2	-0,1
161	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	4	-5,3	-0,2	0,1				Rara fer	3520	837	5	6	-5,9	-0,2	-0,1
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	-5,2	-0,2	0,2				Perm cls	112,0	13,6	5	1	-5,2	-0,2	0,2
272	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	6,1	5	4	1,7	0,0	0,0
248	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,6	0,0	0,0				Rara fer	3520	204	5	4	1,7	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,6	0,0	0,0				Perm cls	112,0	5,5	5	1	1,6	0,0	0,0
272	0,50	3	Rara												Rara cls	150,0	6,2	1	4	1,8	0,0	0,0
248	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,6	0,0	0,0				Rara fer	3520	208	1	4	1,8	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,6	0,0	0,0				Perm cls	112,0	5,6	1	1	1,6	0,0	0,0
272	0,50	4	Rara												Rara cls	150,0	4,6	1	4	1,3	0,0	0,7
248	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,4	0,0	0,7				Rara fer	3520	237	5	4	-1,5	0,0	0,7
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,4	0,0	0,7				Perm cls	112,0	4,1	1	1	1,2	0,0	0,7
273	0,50	2	Rara												Rara cls	150,0	5,0	1	12	1,4	0,0	0,0
249	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	6	1,1	0,0	0,0				Rara fer	3520	167	1	12	1,4	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,1	0,0	0,0				Perm cls	112,0	3,9	1	1	1,1	0,0	0,0
273	0,50	3	Rara												Rara cls	150,0	2,5	1	6	0,7	0,0	0,0
249	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	4	0,6	0,0	0,0				Rara fer	3520	84	1	6	0,7	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,6	0,0	0,0				Perm cls	112,0	2,2	1	1	0,6	0,0	0,0
273	0,50	4	Rara												Rara cls	150,0	6,0	5	10	-2,3	0,0	0,3
249	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,1	0,0	0,2				Rara fer	3520	337	5	10	-2,3	0,0	0,3
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,0	0,0	0,2				Perm cls	112,0	5,4	5	1	-2,0	0,0	0,2

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																				
			FESSURAZIONE								FRECCHE		TENSIONI							
Filo	Quota	Tra	Combi	Fessu. mm	dist	Con	Com	Mf X	Mf Y	N	Frecce mm	Com	Combinaz	σ lim.	σ cal.	Co	Comb	Mf X	Mf Y	N
In fi	In Fi	tto	Caric	lim cal	mm	cio	bin	(t*m)	(t*m)	(t)	limite calc	bin	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	nc		(t*m)	(t*m)	(t)
267	0,50	2	Rara										Rara cls	150,0	10,3	1	6	2,4	-0,4	1,3
139	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	4	2,1	-0,3	1,0		Rara fer	3520	394	1	6	2,4	-0,4	1,3
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,0	-0,3	1,0		Perm cls	112,0	9,0	1	1	2,0	-0,3	1,0
265	0,50	2	Rara										Rara cls	150,0	6,0	1	1	1,8	-0,1	-1,6
247	0,50	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,7	0,0	-1,5		Rara fer	3520	152	1	12	1,6	0,1	-0,9
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,6	0,0	-1,5		Perm cls	112,0	5,5	1	1	1,6	0,0	-1,5

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																			
Quo	P.	Nod3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt	x/d	Molt	x/d	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σ	eta
N.r	Nr	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y			cmq/m	cmq/m				kg/cm	mm
0	1	555	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	556	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	557	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	558	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	559	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	560	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	561	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	562	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	563	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	564	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	565	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	566	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	567	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	568	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	569	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	570	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	571	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	572	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	573	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	574	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	575	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	576	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	577	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	578	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	579	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	580	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	581	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	582	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	583	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	584	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	585	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	586	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	587	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																			
Quo	P.	Nod3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt	x/d	Molt	x/d	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σ	eta
N.r	Nr	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y			cmq/m	cmq/m				kg/cm	mm
0	1	555	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	556	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	557	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	558	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	559	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	560	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	561	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	562	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	563	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	564	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	565	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	566	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	567	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	568	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	569	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	570	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	571	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	572	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	573	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	574	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	575	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	576	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	577	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	578	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	579	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	580	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1

S.L.U. - AZIONI S.L.D. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																						
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d	Molt Direz. Y	x/d	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	1	581	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1			
0	1	582	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1			
0	1	583	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1			
0	1	584	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1			
0	1	585	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1			
0	1	586	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1			
0	1	587	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1			

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	
0	1	555	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	556	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	557	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	558	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	559	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	560	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	561	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	562	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	563	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	564	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	565	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	566	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	567	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	568	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	569	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	570	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	571	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	572	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	573	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	574	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	575	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	576	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	577	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
Quo	Per	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*mm)	(t)	(t*mm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm2	Kg/cm2	mb	(t*mm)	(t)	Kg/cm2	mb	(t*mm)	(t)	
0	1	578	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
0	1	579	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
0	1	580	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
0	1	581	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
0	1	582	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
0	1	583	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
0	1	584	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
0	1	585	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
0	1	586	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
0	1	587	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmg/m -----					kg/cmg	mm
1	1	1	-1631	-7222	3617	26	22	-67	99,90	56,31	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0
1	1	2	-4489	-17202	6719	-576	-2869	-3	18,80	2,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-1,0
1	1	16	621	2908	5369	-247	-847	-98	8,47	2,29	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7
1	1	17	-1307	-6981	2912	-359	-1620	-44	12,42	3,14	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	18	-1750	-9086	3905	-343	-1251	116	17,68	7,71	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	19	-2687	-14000	4239	-412	-1654	-101	19,73	7,04	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	20	-2466	-26072	3612	-236	0	-55	58,10	16,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	46	-5302	-9210	4636	35	0	26	74,09	45,50	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-1,0
1	1	47	-1453	-22893	4073	-227	0	-62	34,81	18,30	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	57	-536	-2989	3345	-327	-319	-77	9,98	40,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	58	234	2309	5256	182	419	33	12,89	3,94	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,8
1	1	59	-854	-17376	4400	-335	0	132	11,10	24,12	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	60	-1239	-24326	4578	-428	0	-124	9,19	17,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	61	-4077	-39460	6243	376	516	121	36,99	9,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-1,0
1	1	96	-3736	-11782	4901	-6	0	24	99,90	35,57	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-1,0
1	1	97	-1218	-18254	4134	-149	0	-54	75,52	22,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	107	-367	-14187	3278	-199	0	-40	16,83	29,54	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	108	81	1668	3267	-183	-37	23	13,92	11,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,8
1	1	109	-526	-14238	4445	-226	0	111	15,96	29,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	110	-709	-19386	4538	-294	0	-105	12,37	21,62	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	111	-892	-25138	3333	232	178	-1	19,94	15,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-1,0
1	1	139	-612	-12411	4627	-85	-11	-26	99,90	33,48	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-1,0
1	1	140	-759	-15206	4222	-108	0	-22	84,72	27,56	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,9
1	1	150	547	-1608	2813	132	167	14	13,87	79,63	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	151	260	861	3487	-248	37	-51	9,66	19,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	1	152	-501	-11886	4523	-206	0	70	17,72	35,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	153	-587	-16119	4602	-245	0	-66	14,81	26,00	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	154	-86	-17246	3675	193	-2	-60	14,60	24,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0
1	1	182	-196	-12717	4001	132	0	-17	24,15	32,95	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0
1	1	183	-579	-11602	4068	-235	-17	-23	15,59	35,61	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	195	1576	-2223	2864	-143	268	17	8,32	42,49	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,8
1	1	196	491	-701	3614	269	-83	-42	8,29	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	1	197	-169	-10397	3640	180	0	-52	16,56	40,30	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	198	-461	-9961	4922	198	0	-52	18,16	42,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	199	-508	-1594	6669	-168	218	26	23,97	44,73	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,7
1	1	200	48	-2611	7286	196	291	-40	13,28	42,19	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,7
1	1	201	1528	-13848	3886	-167	0	27	7,86	30,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	1	202	-741	-3243	4604	-181	333	-54	26,84	40,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	203	-321	-2668	4556	176	260	17	19,05	52,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	204	111	-2806	3621	195	309	-42	12,93	40,20	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	205	-378	-14451	4656	114	0	-26	36,98	29,00	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	206	329	-12460	3882	184	-6	17	12,14	33,48	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,1
1	1	237	-213	-11697	3801	102	0	26	34,00	35,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmq/m	Ay s. cmq/m	Ax i. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag. kg/cmq	eta mm
1	1	238	-523	-10860	3945	-100	0	41	62,84	38,59	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9
1	1	248	1831	-1776	3996	288	387	113	5,41	13,95	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	249	283	-5055	3288	260	-5	55	9,18	82,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	250	2792	-1920	3794	-190	217	10	5,28	56,11	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	251	5013	-2265	10713	148	349	-44	3,74	23,06	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,8
1	1	252	-522	-10913	4592	-200	0	-106	18,80	38,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	253	-353	-2274	4905	239	252	-123	13,34	49,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	254	257	-2346	3079	-212	261	-71	11,12	47,32	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	255	1046	775	2634	-244	-190	86	7,42	9,68	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8
1	1	256	-688	-14451	4661	-274	0	92	13,51	29,00	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9
1	1	257	386	-10710	3985	176	0	-23	12,22	39,13	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,1
1	1	282	-391	-10071	3657	-60	2	35	99,90	41,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	283	-660	-10068	3766	-86	14	55	99,90	41,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	293	-748	-2283	4116	697	900	32	4,35	4,13	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	294	69	-3187	2536	185	-338	119	13,90	38,22	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8
1	1	295	-689	-3282	4273	-436	525	-115	7,43	14,56	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	296	-877	-5518	4502	-367	506	51	9,90	27,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9
1	1	297	18	-10200	4037	101	0	-69	26,01	41,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,1
1	1	319	-446	-8183	3779	-51	9	-23	99,90	50,67	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	320	-607	-8767	3523	-87	-2	46	99,90	47,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	328	-83	-1304	3536	-347	-693	-227	7,93	4,87	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	329	-826	-6738	1772	-125	0	-118	65,61	62,18	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8
1	1	330	-149	-862	3582	-104	-164	-89	30,41	38,32	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	331	-561	-10174	3583	-102	233	85	64,16	32,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9
1	1	332	-2023	-9718	3727	-6	132	10	99,90	37,71	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,1
1	1	371	-111	-6976	931	86	0	-63	36,34	60,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,8
1	1	373	1097	14	1233	-85	140	31	12,75	18,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8
1	1	374	-238	-7094	3931	-79	0	-18	50,64	59,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,1
1	1	375	-277	-2324	3514	95	221	-9	41,53	62,32	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	383	-389	-996	2660	-227	-519	-163	14,55	6,54	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8
1	1	384	-206	-981	2227	-121	-335	-64	27,36	11,81	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8
1	1	385	-278	-1163	1883	-110	-235	-75	33,90	24,95	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8
1	1	386	-392	-402	3200	-119	-123	-22	35,11	33,87	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	387	-33	-748	1722	-118	136	-44	23,42	48,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8
1	1	388	-294	-518	2291	89	113	24	47,39	48,05	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8
1	1	389	-256	-555	1478	95	119	32	40,25	45,95	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8
1	1	390	28	-609	2713	-109	320	17	23,76	10,57	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	391	1014	-179	2177	-119	139	19	11,44	22,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8
1	1	392	1726	-518	2113	71	237	61	10,01	14,89	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8
1	1	393	-146	-163	2779	-161	163	17	18,46	18,42	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	394	-804	-1193	3162	-144	332	-30	46,75	13,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	395	-418	-1465	4370	-121	-236	-63	35,90	32,14	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	396	-264	-1223	3363	-100	-325	-44	37,74	14,02	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	397	-397	-1102	3345	-209	-442	158	16,14	8,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	398	-295	-175	3307	-195	-92	-28	16,43	36,89	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	399	-196	-959	4296	122	-160	-102	26,55	45,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	400	-206	-901	3463	119	133	-78	27,73	65,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	401	-287	-679	2944	-101	-151	-57	38,75	34,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	402	181	-760	3528	-96	284	-51	22,97	13,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	403	-162	-283	3296	-274	-81	-27	10,42	53,22	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	404	-95	-600	4469	103	120	-37	29,01	49,06	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	405	-259	-580	3766	-99	239	-32	38,21	15,29	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	406	-216	-835	3201	-234	-92	-29	12,71	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9
1	1	407	134	-6812	3658	100	7	3	23,29	60,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,1
1	1	430	-133	-5827	3744	-93	0	-36	34,19	71,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,1
1	1	431	-442	-5666	3404	-113	9	36	41,38	72,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-1,0
1	1	432	774	-787	2841	46	168	-18	19,94	32,94	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	433	368	1925	1358	-196	-190	55	11,32	6,56	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8
1	1	434	585	-432	2476	148	372	-36	12,53	8,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8
1	1	435	848	2099	1356	-126	-205	-28	12,09	6,04	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8
1	1	436	280	-878	3883	135	410	-50	16,09	8,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	437	-46	425	2164	135	-51	-41	20,63	27,09	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8
1	1	438	199	-497	1338	-101	151	59	21,73	27,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8
1	1	439	181	531	1258	179	-177	-54	13,44	11,36	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8
1	1	440	287	-597	1272	136	265	-48	15,91	13,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8
1	1	441	654	494	1930	108	-190	-28	14,76	10,94	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8
1	1	448	2569	-517	3841	-79	301	24	7,24	10,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	449	778	-401	1702	117	221	31	13,08	15,11	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8
1	1	450	399	-336	3588	101	238	28	18,35	13,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	451	-20	-296	4271	100	138	42	27,25	25,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	452	-117	-485	3169	-238	-106	19	11,91	51,15	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	453	-339	-866	3418	-259	-164	-47	12,05	38,79	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9
1	1	454	109	299	3753	108	-25	24	22,28	45,45	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,1
1	1	483	-27	-425	1722	-82	-275	-34	33,85	11,71	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-1,1
1	1	484	-341	-1633	1654	-90	-325	-31	51,39	18,37	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-1,0
1	1	491	635	2258	2558	247	773	-116	8,43	2,62	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,9
1	1	492	-192	-950	3133	-111	-274	-70	29,88	15,80	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	493	568	1597	2388	43	103	-27	25,01	9,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-1,1
1	1	511	25	4	3197	-65	72	-69	39,25	36,94	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	512	-54	689	2975	127	-103	-102	22,13	14,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	517	-127	889	497	-247	-581	186	11,50	3,94	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,9

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmq/m	Ay s. cmq/m	Ax i. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag. kg/cmq	eta mm
1	1	520	-57	-143	1462	117	198	-30	24,10	14,70	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-1,1
1	1	521	-196	-1008	1944	-99	284	-24	34,78	15,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-1,0
1	1	522	187	474	1657	153	-54	-31	15,37	24,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-1,1
1	1	537	-3627	-7934	3323	-2073	-5476	-1222	1,60	1,04	3,1	5,7	3,1	5,7	0,4	-0,9
1	1	539	-105	-35	1282	-78	-76	-74	40,44	37,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-1,1
1	1	540	-477	-1921	2055	-185	-778	37	20,19	4,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-1,0
1	1	541	-123	-765	1648	90	179	-73	35,09	28,16	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-1,1
1	1	588	-1246	-12577	6417	-101	-10	98	99,90	33,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,9
1	1	589	-3078	-13222	5573	0	0	40	99,90	31,69	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,9
1	1	598	-581	-921	4187	-219	-232	-151	17,23	20,49	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	599	4	385	2142	-79	-200	-49	33,51	11,04	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7
1	1	600	98	569	4702	86	98	-83	27,69	16,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	601	-446	-1050	3722	-111	-246	-47	42,93	20,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	602	-39	154	2747	-84	-123	-59	33,47	19,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	603	-8	605	6160	-159	-146	-85	16,93	12,51	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,8
1	1	604	-547	-8875	4227	-159	-6	-144	26,99	46,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	1	605	-223	-746	4423	-67	-201	-34	62,41	22,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	1	606	-622	-1495	7558	-224	-214	151	17,25	42,25	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,7
1	1	607	-905	-9797	3812	-143	0	-102	54,64	42,77	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	608	-628	-1046	5013	-99	-138	-58	79,60	75,37	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,7
1	1	609	-622	-1562	7406	-119	-233	42	52,56	36,28	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,7
1	1	610	-911	-9078	7409	298	-34	-288	13,50	44,53	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,8
1	1	611	-580	-2129	4414	-144	-276	-121	33,22	38,97	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	612	-551	-2167	3874	-120	-212	-102	44,61	64,16	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	613	-432	-1947	4292	-141	-274	108	28,71	34,02	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	1	614	-666	-8099	7054	-200	-16	197	21,19	50,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7
1	1	615	-840	-10412	7317	209	0	-160	22,87	40,25	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,8
1	1	616	-1144	-6465	4872	196	0	-132	36,04	64,81	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	617	-957	-6280	4148	-142	0	-111	60,48	66,73	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	618	-978	-2026	4932	177	-189	119	37,51	73,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	1	619	-683	-8416	7138	207	2	140	20,31	49,69	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7
1	1	620	-1199	-11653	7131	-152	-17	-147	71,83	35,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,9
1	1	621	-608	-7275	3700	-73	-4	51	99,90	57,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	622	-1258	-13258	6596	207	-4	206	35,67	31,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,8
1	1	623	-903	-12750	6929	-74	0	46	99,90	32,87	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,9
1	1	624	-3233	-8461	4071	-4	8	38	99,90	49,10	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	625	-1095	-13783	5926	-131	0	96	88,45	30,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,8
1	1	626	-3988	-12772	6662	-69	0	-128	88,56	32,80	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-1,0
1	1	627	-1861	-15640	8539	-176	0	29	78,23	26,79	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-1,0
1	1	688	-1408	-13630	3899	128	0	-28	99,90	30,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9
1	1	693	-12	-11296	2964	-126	0	-58	21,46	37,10	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7
1	1	694	-530	-236	3184	-173	64	-40	23,31	71,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	695	-114	448	5355	152	114	76	19,23	16,28	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,8
1	1	696	-567	-10617	3391	-209	0	113	18,21	39,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7
1	1	697	-665	-1486	5144	179	-184	33	25,33	60,54	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,7
1	1	698	-588	-10011	6314	-161	0	-62	27,88	41,86	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,7
1	1	699	-698	-11527	6803	138	0	45	43,22	36,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,8
1	1	700	-1273	-2415	5054	265	275	-106	21,33	43,81	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,8
1	1	701	-1106	-2124	4151	214	287	-59	28,81	34,62	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	702	-1142	-2104	5029	246	234	102	22,09	52,79	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,7
1	1	703	-550	-9273	6582	181	0	-116	22,15	45,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7
1	1	704	-940	-13344	6035	124	0	-48	83,79	31,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,9
1	1	705	-1487	-10265	4184	-163	0	65	76,42	40,82	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9
1	1	706	-931	-14329	4757	-229	0	-106	21,11	29,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	707	-2539	-17927	6759	0	1	-23	99,90	23,36	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-1,0
1	1	735	-1050	-13346	3599	187	0	-32	35,90	31,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9
1	1	740	-180	-1262	2458	-163	152	-35	18,70	75,20	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8
1	1	741	-97	-548	3420	189	157	-44	14,99	27,75	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	742	-25	-68	4284	-134	107	-54	20,35	26,82	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	743	-585	-11554	6063	211	0	71	18,30	36,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,8
1	1	744	-1034	-2598	5189	261	355	-41	18,16	27,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,8
1	1	745	-1209	-2101	4231	264	378	-38	20,45	17,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	746	-1177	-2583	5118	239	384	-69	24,39	22,09	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,7
1	1	747	-746	-2984	5883	200	348	-79	22,64	33,84	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,7
1	1	748	-816	-13002	5194	170	0	-57	33,12	32,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,9
1	1	749	-795	-11667	4328	202	0	-39	23,29	35,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9
1	1	750	-482	-13986	3649	161	0	-45	24,84	29,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	751	-288	-16098	5159	132	7	-55	26,67	25,93	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-1,0
1	1	785	-440	-12517	3742	156	-14	3	24,86	33,12	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	791	-180	-1215	3833	-212	246	-24	13,94	23,70	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	792	-300	-795	3284	-246	211	-29	12,53	21,67	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	793	-119	-662	3313	-159	126	39	18,30	50,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	794	-577	-4033	5116	206	349	43	18,79	40,84	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,8
1	1	795	-956	-2609	4941	292	401	44	14,36	20,18	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	796	-1125	-2068	4341	274	397	-22	17,84	15,67	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	797	-973	-2526	4709	274	368	-44	16,06	23,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	1	798	-765	-2703	4921	205	345	-48	22,05	31,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	1	799	-662	-12157	4430	172	0	-20	27,04	34,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9
1	1	800	-579	-11891	4402	209	0	-29	18,43	35,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9
1	1	801	-393	-13341	4425	177	0	-36	20,08	31,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9
1	1	802	-68	-13401	4204	-126	0	-11	22,53	31,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	-----	cmg/m	-----	-----	kg/cmq	mm
1	1	832	-553	-11235	3655	158	0	-39	27,47	37,30	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0	-1,0
1	1	837	50	-1455	2443	-352	217	-102	7,48	39,15	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8	-0,8
1	1	838	-445	-1208	2782	-233	199	79	14,57	37,05	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8	-0,8
1	1	839	93	-1142	2822	147	-145	-83	16,98	75,10	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8	-0,8
1	1	840	-684	-9754	4813	238	0	88	16,47	42,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	1	841	-876	-2471	4821	287	351	83	14,02	25,97	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	1	842	-945	-1984	4381	237	319	-40	20,09	23,81	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	1	843	-1000	-2356	4577	278	303	-89	15,90	35,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7	-0,7
1	1	844	-664	-2767	4611	246	246	-93	15,51	57,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7	-0,7
1	1	845	-596	-10608	4269	116	-3	57	53,14	39,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9	-0,9
1	1	846	-581	-11218	4465	203	0	44	19,22	37,36	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9	-0,9
1	1	847	-349	-12188	4673	182	0	-62	18,59	34,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9	-0,9
1	1	848	31	-11411	4014	-121	0	-38	21,50	36,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0	-1,0
1	1	883	-768	-9869	3429	90	0	44	99,90	42,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-1,0	-1,0
1	1	888	436	-1346	2737	-190	-372	-57	11,25	11,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8	-0,8
1	1	889	-120	-1146	2406	142	-178	-113	20,70	44,67	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8	-0,8
1	1	890	-251	-1341	2402	164	-160	-70	19,56	72,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8	-0,8
1	1	891	-189	-2605	4715	200	220	-76	14,92	65,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	1	892	-208	-6268	3266	-122	0	64	27,11	66,86	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8	-0,8
1	1	893	427	-1252	3236	-216	271	-57	10,17	19,98	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8	-0,8
1	1	894	-759	-8454	4297	266	-1	155	14,67	49,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	1	895	-664	-5722	4587	-110	0	-54	66,50	73,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	1	896	-760	-4999	4368	-121	0	-90	63,06	83,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	1	897	-706	-2111	4258	-163	-199	-111	31,39	69,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	1	898	-397	-1849	4069	-198	-270	-157	17,40	32,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	1	899	-605	-9447	4106	-81	16	58	99,90	43,66	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9	-0,9
1	1	900	-628	-10109	4447	72	-21	29	99,90	40,66	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9	-0,9
1	1	901	-1213	-10469	5183	172	-15	-76	53,05	39,51	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,9	-0,9
1	1	902	-194	-10104	3988	96	6	-48	35,90	41,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,1	-1,1
1	1	956	-561	-8375	3650	-61	2	-35	99,90	49,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0	-1,0
1	1	960	-606	-2554	4738	-172	-317	-146	25,39	35,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	1	961	-403	-1880	4302	-121	-418	-45	34,98	12,64	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	1	962	-386	-1571	4044	-118	-405	-69	35,25	11,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	1	963	-318	-1786	3821	-125	-395	39	29,64	13,48	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	1	964	-386	-1975	3668	-170	-349	125	20,99	19,45	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	1	965	-646	-3199	3688	-98	-276	53	85,11	51,81	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9	-0,9
1	1	966	-683	-8533	3875	-78	13	31	99,90	48,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9	-0,9
1	1	967	-670	-7770	4448	-107	4	81	72,36	53,67	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9	-0,9
1	1	968	-1569	-7460	3981	0	13	2	99,90	55,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,1	-1,1
1	1	1017	-276	-7822	3998	53	0	-29	99,90	53,57	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0	-1,0
1	1	1018	-368	-7594	3768	72	0	20	84,59	55,18	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0	-1,0
1	1	1019	-375	-7348	3563	87	3	-28	58,85	56,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0	-1,0
1	1	1020	-209	-6545	3745	81	0	10	46,45	64,03	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0	-1,0
1	1	1034	-296	-6980	3155	-192	-18	-31	16,81	58,57	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9	-0,9
1	1	1035	-437	-2283	5494	143	-192	-86	28,27	74,89	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,8	-0,8
1	1	1036	-433	-1766	4581	113	-254	-60	40,84	35,36	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	1	1037	-452	-1234	3951	137	-252	-29	30,76	22,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	1	1038	-269	-1168	3469	103	-238	27	36,58	24,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	1	1039	-244	-1469	3564	115	-188	49	30,40	58,04	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	1	1040	-352	-1511	5473	121	156	-20	32,64	85,88	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,8	-0,8
1	1	1041	-371	-970	4420	148	255	-15	25,03	18,05	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	1	1042	-324	-838	3811	124	274	-13	30,31	14,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	1	1043	-210	-947	3419	151	259	-18	20,96	17,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8	-0,8
1	1	1044	-209	-921	3555	108	135	14	31,53	64,28	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	1	1045	-366	-7737	3382	59	33	20	99,90	51,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9	-0,9
1	1	1046	-259	-7768	3400	95	28	43	40,16	52,13	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9	-0,9
1	1	1047	-419	-7764	3743	111	34	69	41,03	51,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9	-0,9
1	1	1048	-254	-2646	3350	120	244	-14	29,18	57,03	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9	-0,9
1	1	1049	-158	-6564	3399	138	0	-11	22,14	63,84	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9	-0,9
1	1	1050	-185	-6271	3576	92	0	-17	37,17	66,82	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9	-0,9
1	1	1051	-61	-7999	3880	-102	0	-15	28,17	52,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,1	-1,1
1	1	1052	-128	-7942	4207	53	0	-21	69,32	52,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,1	-1,1
1	1	1053	-38	-6661	4125	-80	0	-22	35,17	62,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,1	-1,1
1	1	1116	-167	-5259	3523	112	0	43	28,43	79,68	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0	-1,0
1	1	1119	-307	-414	5403	160	204	73	21,15	16,86	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,9	-0,9
1	1	1120	-285	-522	4332	149	244	41	22,79	14,36	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	1	1121	-189	-451	3725	117	245	-27	27,79	13,71	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	1	1122	-136	-498	3352	160	255	-49	18,44	13,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8	-0,8
1	1	1123	-115	-426	3439	165	194	-82	17,58	18,15	3,1	3,1	3,1				

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmg/m -----					kg/cmq	mm
1	1	1168	-243	-1661	2362	169	537	-77	18,77	7,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1169	195	121	2096	-47	-132	-26	38,65	18,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-1,1
1	1	1203	-5	-108	4313	124	125	123	21,70	23,65	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	1204	-22	-373	3525	-81	-91	79	33,88	53,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	1	1205	-188	-310	1839	-93	83	-92	37,10	54,42	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,8
1	1	1206	-94	-231	1173	-72	-80	-70	43,58	49,29	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,8
1	1	1207	-23	155	2331	-94	93	-94	29,30	24,31	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,8
1	1	1208	44	-411	1253	-151	-151	-151	17,21	25,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,8
1	1	1227	86	-272	1447	106	137	-69	23,09	24,89	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,1
1	1	1228	-103	-1497	1610	71	173	-30	44,67	69,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1229	-314	-1485	1841	126	168	42	29,29	72,16	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1230	-280	-606	1590	-138	252	42	24,97	14,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1231	303	1413	1412	-150	-101	-80	14,56	10,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,1
1	1	1232	150	274	1330	126	123	-91	18,83	17,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,1
1	1	1233	12	254	1303	101	133	-45	26,20	16,62	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,1
1	1	1260	-340	-1702	2042	-99	-176	-48	43,83	75,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-1,0
1	1	1261	134	-1652	2315	-92	-163	59	24,99	83,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1262	47	-1034	2446	143	247	106	18,04	20,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1263	1190	4650	1450	-190	325	152	8,27	3,13	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,9
1	1	1264	-478	-985	2244	136	280	-41	31,91	15,62	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-1,0
1	1	1265	-612	-1402	2422	140	-340	34	36,93	14,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1266	-371	-366	2849	187	-453	93	18,36	6,49	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,9
1	1	1270	-75	-55	1378	112	193	-37	25,87	14,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,1
1	1	1271	-49	-1045	1635	120	-285	32	23,36	15,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1272	-301	-1737	1910	-167	-281	22	20,01	26,82	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1273	-28	79	1473	115	206	-93	23,87	12,49	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1274	131	-101	1612	152	-52	-42	16,06	66,21	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,1
1	1	1275	73	129	1219	-95	127	43	25,92	18,97	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,1
1	1	1276	-135	77	1198	-96	80	-93	32,77	30,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,1
1	1	1303	-262	-853	2305	154	-311	26	21,35	12,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-1,0
1	1	1304	-483	-568	2301	172	-282	-70	22,45	12,20	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1305	-454	486	2174	134	-607	46	31,70	4,05	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1306	-809	-3239	3190	172	-737	118	32,15	7,02	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,9
1	1	1307	5	-93	2722	132	256	101	20,16	10,89	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-1,0
1	1	1308	-32	-447	2317	-124	-257	-100	22,24	12,88	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1309	-741	1105	2139	750	1365	-597	4,00	1,80	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																		
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta	
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----				-----	kg/cmq	mm	
												-----				-----		
1	2	3	205	-273	5643	143	370	1	16,11	7,86	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6	
1	2	4	298	208	9351	73	117	-6	25,31	19,17	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2		-0,6	
1	2	5	3398	13256	7602	33	96	-27	6,47	1,70	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,6	
1	2	9	7626	26099	13753	105	349	44	2,79	1,49	3,1	5,7	3,1	5,7	1,8		-0,6	
1	2	10	100	-1442	2005	67	-455	54	34,09	9,02	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,5	
1	2	48	-839	-173	9167	-117	-68	-49	80,85	54,35	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2		-0,7	
1	2	49	-61	95	12199	76	97	-32	38,55	24,88	3,1	3,1	3,1	3,1	1,6		-0,7	
1	2	50	4369	18375	10154	-61	138	52	4,86	2,23	3,1	5,7	3,1	5,7	1,3		-0,6	
1	2	51	1098	134	3434	-70	87	67	13,76	26,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,5	
1	2	66	4657	10151	10471	-90	61	44	4,36	2,24	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4		-0,6	
1	2	98	73	592	7428	-204	-78	67	12,59	18,43	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,7	
1	2	99	212	150	11368	89	71	26	23,87	30,52	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5		-0,7	
1	2	100	843	6417	1295	-53	140	49	17,97	3,10	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,6	
1	2	101	-215	279	7348	219	94	79	13,71	21,51	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,5	
1	2	116	1010	3986	6416	-172	79	-64	9,39	5,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,6	
1	2	141	-20	1338	7575	-214	-87	43	12,64	11,18	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,7	
1	2	142	16	485	10580	-141	-44	31	18,76	27,00	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4		-0,7	
1	2	143	93	-12973	1253	80	54	75	29,56	31,03	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,6	
1	2	144	617	1245	8152	243	-51	24	8,59	13,91	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1		-0,5	
1	2	159	320	459	5920	191	-57	-41	11,82	24,48	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,6	
1	2	186	-205	3111	6407	225	85	7	13,23	6,13	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,7	
1	2	187	726	1238	7317	102	-72	-8	14,59	12,57	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,7	
1	2	188	1427	7614	6044	-118	-148	79	9,58	2,66	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,7	
1	2	189	723	3880	7453	-337	95	51	6,42	5,03	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,5	
1	2	211	525	363	14242	-231	43	43	9,25	32,02	3,1	3,1	3,1	3,1	1,9		-0,6	
1	2	239	256	2739	6009	157	-53	44	14,45	7,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,7	
1	2	240	1285	2532	6832	105	-75	-26	10,67	7,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,7	
1	2	241	18378	11340	7685	483	268	-55	1,91	1,73	5,7	3,1	5,7	3,1	1,0		-0,6	
1	2	242	3942	3084	3094	-388	-67	50	3,21	6,45	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,5	
1	2	244	13689	-1100	4793	532	-519	255	2,34	6,72	5,7	3,1	5,7	3,1	0,6		-0,6	
1	2	262	16533	5040	13319	-198	-63	50	2,38	4,26	5,7	3,1	5,7	3,1	1,7		-0,6	
1	2	264	-598	-4271	1406	789	429	-95	3,70	31,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7	
1	2	266	1719	-4235	618	-632	402	119	3,25	34,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,7	
1	2	284	509	-915	6418	118	116	-38	15,28	94,87	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,7	
1	2	285	648	4935	7958	58	-93	-49	20,40	4,13	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,7	
1	2	286	3429	-1398	5050	160	553	-146	8,87	6,71	5,7	3,1	5,7	3,1	0,7		-0,6	
1	2	287	1580	-8271	6848	-256	-7	-124	6,17	50,29	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6	
1	2	289	3993	-1987	3866	1191	1795	380	2,95	1,70	5,7	3,1	5,7	3,1	0,5		-0,7	
1	2	302	4795	1455	1923	-121	111	74	4,04	9,68	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7	
1	2	304	2235	-3189	5250	-287	-243	199	4,96	59,71	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	-----	-----	-----	-----	kg/cmq	mm
1	2	306	2184	-5709	2717	391	0	173	4,21	73,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7	-0,7
1	2	323	-676	-11634	3149	-61	0	-52	99,90	36,02	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7	-0,7
1	2	324	1962	8976	6551	61	150	-39	9,44	2,31	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7	-0,7
1	2	325	2123	7142	5241	297	335	-288	4,99	2,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6	-0,6
1	2	326	559	-751	2387	-123	-253	-90	14,44	15,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,6	-0,6
1	2	336	-35	-156	2383	-98	-171	79	28,50	17,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7	-0,7
1	2	338	-317	-1578	8727	-181	-260	-161	18,30	28,42	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,7	-0,7
1	2	340	-364	-1425	4408	-189	-200	137	17,93	46,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7	-0,7
1	2	352	-757	-2707	4875	-610	-639	533	5,08	7,84	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7	-0,7
1	2	378	2684	7435	4824	325	-43	60	4,26	3,06	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	2	379	-736	-17963	6973	-135	-30	-127	48,23	22,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7	-0,7
1	2	380	-110	-10048	5694	-86	0	76	36,03	41,70	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,7	-0,7
1	2	381	1349	343	5338	-141	54	24	9,10	29,02	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6	-0,6
1	2	442	2060	7359	3374	-132	-61	-35	7,31	3,03	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8	-0,8
1	2	443	4597	775	3711	-166	266	87	3,89	7,60	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	2	444	15841	5253	5232	192	371	-116	1,36	2,77	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,7	-0,7
1	2	445	3071	2065	3198	-179	82	-61	5,06	8,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6	-0,6
1	2	473	-2174	-2230	309	542	325	-23	8,82	26,97	3,1	3,1	3,1	3,1	0,0	-0,7	-0,7
1	2	475	419	-1143	697	541	235	-107	4,56	24,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,7	-0,7
1	2	479	19592	1915	3587	242	-154	-134	2,00	7,20	5,7	3,1	5,7	3,1	0,5	-0,7	-0,7
1	2	480	9157	738	567	146	95	48	2,28	15,05	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,8	-0,8
1	2	485	1262	2854	3957	-97	-110	94	11,14	6,16	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7	-0,7
1	2	486	34	-1272	1034	-122	-195	-103	21,21	41,65	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,7	-0,7
1	2	489	2619	4697	8401	81	165	-60	7,09	3,84	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,8	-0,8
1	2	490	671	14	3521	-206	180	-203	9,53	14,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	2	498	-312	-1620	901	-205	-298	182	15,69	21,80	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,7	-0,7
1	2	510	-44	382	2166	107	107	-107	26,18	17,89	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8	-0,8
1	2	513	500	2497	5109	-121	-141	116	15,11	6,29	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6	-0,6
1	2	514	-150	842	3058	170	-143	-116	17,37	11,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7	-0,7
1	2	590	786	-43	4633	94	-87	69	14,60	32,49	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,5	-0,5
1	2	591	1070	-810	8908	115	139	85	11,33	50,14	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6	-0,6
1	2	656	-92	-232	7701	23	144	0	99,90	22,56	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,6	-0,6
1	2	657	-164	323	6707	43	83	-17	99,90	22,56	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	2	658	51	-1053	9181	67	120	35	37,04	99,83	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6	-0,6
1	2	659	471	-315	9493	56	97	-20	24,50	42,80	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6	-0,6
1	2	660	1504	-490	8980	57	64	26	11,74	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6	-0,6
1	2	661	2377	-346	13005	57	100	34	8,24	42,92	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7	-0,6	-0,6
1	2	689	-268	747	10375	-137	100	46	24,88	14,49	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6	-0,6
1	2	725	553	-449	10528	89	66	13	17,66	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6	-0,6
1	2	726	1051	-7736	9806	90	7	-23	12,79	53,74	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6	-0,6
1	2	727	825	340	11227	103	75	-51	13,63	23,67	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,6	-0,6
1	2	736	-62	-11616	9530	-147	0	15	19,06	36,07	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6	-0,6
1	2	775	91	-114	11049	-137	-79	9	18,16	40,50	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7	-0,7
1	2	776	462	-8207	10398	-143	0	-25	13,75	51,06	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6	-0,6
1	2	777	351	-11764	9537	91	26	35	20,63	34,89	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6	-0,6
1	2	787	195	-8797	7480	-194	-4	106	12,40	47,46	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,6	-0,6
1	2	822	1502	539	8920	99	-83	6	9,93	18,66	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7	-0,7
1	2	823	2077	-194	11417	78	-78	-8	8,54	47,00	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,7	-0,7
1	2	824	1143	-8090	12225	98	0	17	11,76	51,78	3,1	3,1	3,1	3,1	1,6	-0,6	-0,6
1	2	833	9723	-7519	2185	-140	0	-13	2,17	55,73	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,6	-0,6
1	2	867	2988	1823	6531	88	-95	-20	6,28	8,84	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7	-0,7
1	2	868	5587	298	6493	80	-96	-21	3,79	20,79	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,7	-0,7
1	2	869	10043	-7137	7418	76	0	-53	2,23	58,72	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,7	-0,7
1	2	884	2191	-7414	9095	-261	-33	-40	5,26	54,14	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6	-0,6
1	2	919	18468	1937	9322	119	-57	53	2,24	9,69	5,7	3,1	5,7	3,1	1,2	-0,7	-0,7
1	2	920	13060	846	2186	148	41	27	1,66	19,45	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7	-0,7
1	2	921	6400	384	3181	173	-166	-72	2,99	12,81	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7	-0,7
1	2	922	5004	-287	11974	74	-137	-109	4,21	25,47	3,1	3,1	3,1	3,1	1,6	-0,7	-0,7
1	2	923	4571	-30	12612	77	-79	-34	4,53	35,43	3,1	3,1	3,1	3,1	1,6	-0,7	-0,7
1	2	924	3399	141	10220	109	158	-102	5,42	15,42	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7	-0,7
1	2	925	6113	1068	2220	-514	-442	-360	2,22	4,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7	-0,7
1	2	926	10012	575	679	-595	-238	-244	1,54	8,88	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,7	-0,7
1	2	927	16119	762	147	-86	-111	-110	1,42	13,59	3,1	3,1	3,1	3,1	0,0	-0,7	-0,7
1	2	928	11704	713	729	-469	260	-248	1,49	7,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,7	-0,7
1	2	929	8346	1273	2294	373	-441	-295	2,02	4,60	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7	-0,7
1	2	930	2175	144	4361	-389	410	359	4,22	6,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7	-0,7
1	2	931	3156	-332	2545	284	-309	157	4,17	9,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	-----	-----	-----	-----	kg/cmq	mm
1	2	984	522	1236	13306	-52	-54	-51	24,06	13,70	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7	-0,7	-0,7
1	2	985	324	738	13153	-108	-89	105	18,64	15,51	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7	-0,7	-0,7
1	2	994	-314	-388	5596	-386	-401	-382	7,62	7,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,7	-0,7
1	2	995	-155	-559	2537	247	250	-246	11,65	14,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7	-0,7
1	2	996	-172	-920	565	-115	-118	-114	27,87	92,54	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,8	-0,8
1	2	997	-100	-449	2203	-253	237	-253	11,06	14,29	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7	-0,7
1	2	998	24	-547	4951	352	-370	-352	7,53	8,62	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7	-0,7
1	2	999	213	-173	4912	-192	-198	190	12,42	14,98	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7	-0,7
1	2	1000	176	94	5350	-229	-232	228	10,77	11,04	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,7	-0,7
1	2	1001	27	180	5950	441	502	426	6,02	5,13	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,7	-0,7
1	2	1004	85	1076	6471	-53	-43	-50	43,08	16,22	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,7	-0,7
1	2	1005	233	1333	5592	-51	-58	-50	34,57	12,75	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,7	-0,7
1	2	1006	-23	-344	4372	69	99	-61	40,45	43,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7	-0,7
1	2	1025	1261	-6747	6876	-138	-14	-91	9,54	60,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7	-0,7
1	2	1026	378	3034	5248	91	-140	85	20,09	5,51	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,7	-0,7
1	2	1027	1132	5736	4518	-91	-207	-82	12,21	3,12	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7	-0,7
1	2	1028	292	-6373	7449	-120	0	-84	17,61	65,75	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,6	-0,6
1	2	1029	749	-729	5602	217	78	69	8,91	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6	-0,6
1	2	1030	173	-905	7145	102	-114	-25	22,01	96,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	2	1117	7325	-861	2874	120	-184	101	2,84	29,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6	-0,6
1	2	1154	15556	1843	1237	162	46	-42	1,41	10,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8	-0,8
1	2	1155	9759	617	1174	172	103	-97	2,11	15,56	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8	-0,8
1	2	1156	3095	517	2936	223	-184	147	4,66	11,11	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7	-0,7
1	2	1157	-145	1021	4692	76	32	29	44,86	18,09	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	2	1158	-177	635	4792	-121	-61	-57	26,38	20,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	2	1159	591	480	4709	155	183	155	12,10	11,32	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7	-0,7
1	2	1187	7560	325	370	186	152	83	2,58	14,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,0	-0,8	-0,8
1	2	1188	4465	244	608	212	211	-124	3,71	11,22	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,8	-0,8
1	2	1189	-506	122	2071	363	-317	-293	8,71	8,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8	-0,8
1	2	1190	-202	417	1553	139	99	-99	22,98	18,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8	-0,8
1	2	1191	-183	101	2700	-199	-181	178	14,97	13,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8	-0,8
1	2	1192	378	624	2890	287	295	269	8,15	7,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7	-0,7
1	2	1193	1295	571	2509	-317	-273	-219	5,80	7,95	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8	-0,8
1	2	1194	6430	430	714	-117	132	-122	3,19	14,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,8	-0,8
1	2	1195	9564	806	204	-38	-71	69	2,42	16,51	3,1	3,1	3,1	3,1	0,0	-0,8	-0,8
1	2	1196	8950	545	396	-57	126	120	2,53	14,29	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,8	-0,8
1	2	1197	4822	749	1702	-176	250	-229	3,70	8,04	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,7	-0,7
1	2	1198	396	641	3445	212	238	-206	10,46	8,67	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	2	1199	-170	-521	2588	-120	-126	-118	26,47	38,66	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8	-0,8
1	2	1200	-259	-456	731	76	78	-76	55,78	89,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,8	-0,8
1	2	1201	-177	-507	1302	-125	-125	-125	25,27	38,42	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8	-0,8
1	2	1202	194	221	2495	218	228	-225	11,19	10,60	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7	-0,7
1	2	1212	345	648	5388	158	170	155	13,66	11,05	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6	-0,6
1	2	1214	8187	772	3583	-130	287	169	2,55	7,18	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	2	1215	9166	661	908	-59	221	129	2,47	9,09	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,8	-0,8
1	2	1216	8095	751	835	-143	153	-73	2,54	11,29	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,8	-0,8
1	2	1217	1155	1068	2666	-237	-259	-232	7,30	7,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8	-0,8
1	2	1218	-146	985	3570	231	-218	-218	12,47	8,15	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	2	1219	-130	631	2901	189	-165	-164	15,33	11,36	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8	-0,8

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmg/m -----				kg/cmq	mm	
1	3	10	-1786	-8646	3040	148	-10	-67	97,59	56,86	3,1	13,3	3,1	13,3	1,1		-0,5
1	3	11	-429	-12570	1575	-140	0	-84	28,90	39,53	3,1	13,3	3,1	13,3	1,1		-0,4
1	3	16	-14344	-22352	20664	18	-9	-82	29,96	22,58	5,2	14,6	5,2	14,6	2,7		-0,7
1	3	40	-12292	-36093	7734	13	0	12	33,75	11,61	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1		-0,4
1	3	51	-1514	-12269	3607	-174	0	63	68,36	40,50	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4		-0,5
1	3	52	-1394	-12706	1049	-145	10	-87	91,14	38,81	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4		-0,4
1	3	58	-373	-24552	1588	214	0	-104	25,09	20,63	5,2	14,6	5,2	14,6	1,3		-0,8
1	3	81	-297	-27057	2407	-37	8	-11	99,90	15,45	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3		-0,5
1	3	91	-2087	390	3540	-1	-60	6	99,90	25,84	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1		-0,4
1	3	92	2706	-2962	3637	-7	-249	-59	17,32	90,29	6,3	18,3	6,3	18,3	1,3		-0,4
1	3	93	-4415	-15489	3409	-20	0	13	96,11	33,64	6,3	16,5	6,3	16,5	1,4		-0,4
1	3	101	-258	-8985	2337	-208	0	52	14,86	55,31	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4		-0,5
1	3	102	-482	-11966	1413	148	0	97	28,10	41,53	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4		-0,4
1	3	108	-1208	-12848	1266	247	0	51	35,77	39,42	5,2	14,6	5,2	14,6	1,3		-0,8
1	3	129	-386	-17294	3364	-150	0	-86	24,97	24,23	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3		-0,5
1	3	135	1446	-16935	1259	15	0	-14	15,09	30,16	3,1	15,1	3,1	15,1	1,3		-0,4
1	3	136	-338	-16117	2084	-119	-1	111	32,54	30,82	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4		-0,4
1	3	144	-37	-8295	2171	-235	-2	47	11,56	59,77	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4		-0,5
1	3	145	-225	-11951	1426	147	0	-72	21,96	41,58	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4		-0,4
1	3	151	-520	-7699	1408	287	32	70	18,95	63,30	5,2	14,6	5,2	14,6	1,3		-0,8
1	3	172	-484	-12774	3017	168	0	-60	23,35	32,80	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3		-0,5
1	3	178	-368	-15865	997	-84	0	-55	61,64	32,20	3,1	15,1	3,1	15,1	1,3		-0,4
1	3	179	-162	-13395	141	-83	0	-68	40,96	37,10	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4		-0,4
1	3	189	60	-8358	1619	341	8	-47	7,70	58,94	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4		-0,5
1	3	190	-396	-10726	2049	142	0	-29	27,11	46,33	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4		-0,4
1	3	196	-158	-5251	2280	-282	0	-42	16,45	96,47	5,2	14,6	5,2	14,6	1,3		-0,8
1	3	225	-160	-9049	2230	205	0	-56	14,26	46,31	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3		-0,5

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmq/m	Ay s. cmq/m	Ax i. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag. kg/cmq	eta mm
1	3	233	-885	-19978	3179	230	58	-97	20,21	24,88	3,1	15,1	3,1	15,1	1,3	-0,4
1	3	234	-1984	-17705	1482	208	0	-82	63,32	28,07	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,4
1	3	242	135	-8328	1209	397	-16	-75	6,49	58,59	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,5
1	3	243	819	-9204	1923	177	0	-52	9,96	53,99	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,4
1	3	249	-148	-4949	2082	-271	2	-43	17,10	99,90	5,2	14,6	5,2	14,6	1,2	-0,8
1	3	276	557	-8917	891	-182	0	-41	11,00	46,99	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,5
1	3	277	727	-5403	2731	-221	23	-48	8,86	74,49	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,4
1	3	278	2136	-14490	5103	62	0	-22	17,61	35,95	6,3	16,5	6,3	16,5	1,4	-0,4
1	3	279	3111	-11952	2439	-30	43	4	14,15	43,26	6,3	18,3	6,3	18,3	1,2	-0,5
1	3	287	-369	-8490	747	258	0	-90	12,30	58,53	3,1	13,3	3,1	13,3	1,3	-0,6
1	3	288	-345	-6795	2304	157	21	-90	22,50	71,05	3,1	13,3	3,1	13,3	1,3	-0,4
1	3	294	1316	-4992	1514	-246	1	-101	11,14	99,90	5,2	14,6	5,2	14,6	3,8	-0,8
1	3	316	1311	-6901	1487	6	0	4	17,53	60,72	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5
1	3	326	-1110	-5007	1031	158	625	41	90,60	39,90	6,3	16,5	6,3	16,5	1,3	-0,6
1	3	327	-642	-3150	2690	-108	-364	44	99,90	66,94	6,3	16,5	6,3	16,5	1,3	-0,4
1	3	329	-2314	-6535	590	-172	4	-141	99,90	80,13	10,4	17,2	10,4	17,2	3,8	-0,8
1	3	354	1927	-6153	1654	16	4	14	11,57	82,50	3,1	15,1	3,1	15,1	1,1	-0,6
1	3	355	630	-1064	1272	-283	-222	-118	12,36	39,29	5,2	5,2	5,2	5,2	1,1	-0,7
1	3	356	437	-1079	1564	-188	-129	-70	18,49	99,90	5,2	5,2	5,2	5,2	1,1	-0,7
1	3	357	-1000	-4269	1414	149	397	74	92,45	59,01	6,3	18,3	6,3	18,3	1,3	-0,6
1	3	358	-2488	-9607	2105	206	-21	-167	91,82	53,70	10,4	17,2	10,4	17,2	3,8	-0,8
1	3	359	4019	-6057	1837	14	0	9	15,35	90,87	8,3	20,3	8,3	20,3	1,3	-0,6
1	3	360	5046	99	716	-45	-180	-132	7,25	22,87	5,2	5,2	5,2	5,2	1,0	-0,7
1	3	361	234	62	1447	-167	-105	-68	22,58	38,82	5,2	5,2	5,2	5,2	1,0	-0,7
1	3	362	-8955	-12569	9288	11	10	-36	52,43	43,17	10,4	19,8	10,4	19,8	3,8	-0,8
1	3	363	-707	-3456	2236	122	376	59	99,90	43,69	6,3	6,3	6,3	6,3	1,3	-0,5
1	3	366	-485	-4751	2255	-96	0	43	62,22	88,20	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6
1	3	367	-414	-6955	1471	-49	0	40	99,90	63,48	3,1	6,1	3,1	6,1	1,3	-0,7
1	3	368	285	-6157	552	99	0	74	33,45	71,03	5,2	5,5	5,2	5,5	2,0	-0,8
1	3	369	-4273	-7079	3148	-3	0	-2	99,90	65,77	6,3	9,2	6,3	9,2	1,3	-0,7
1	3	370	200	-4107	1115	193	-12	-25	32,16	99,90	8,3	8,7	8,3	8,7	2,0	-0,8
1	3	371	207	-5990	354	120	2	79	30,41	72,79	5,2	5,5	5,2	5,5	2,0	-0,8
1	3	372	-1061	-4230	2164	95	0	-28	99,90	99,06	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6
1	3	373	-29	-4187	981	195	-3	-40	22,66	99,90	5,2	5,5	5,2	5,5	2,0	-0,8
1	3	381	56	-1658	1438	-211	-134	17	12,29	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	1,3	-0,6
1	3	382	-443	-2291	2457	120	-201	-28	37,40	70,52	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,4
1	3	437	-281	-2701	1669	210	0	26	24,34	99,90	5,2	5,5	5,2	5,5	0,9	-0,8
1	3	445	87	-917	1358	-238	-228	59	10,82	33,80	3,1	5,2	3,1	5,2	0,9	-0,6
1	3	466	-442	-540	980	104	-88	-26	48,37	85,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,8
1	3	467	-319	-889	2376	110	99	-38	35,64	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7
1	3	468	-295	-4263	2297	106	0	-31	36,25	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,9	-0,6
1	3	469	-416	-2266	2012	99	172	-37	49,80	84,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	3	470	2558	281	192	29	51	36	8,50	32,37	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,8
1	3	471	1681	-341	1935	33	70	-25	12,03	83,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7
1	3	472	-325	-1856	2092	114	-191	-35	34,35	69,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,4
1	3	487	-330	-3074	1988	-56	0	-56	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,6
1	3	488	-346	-2694	1859	50	-5	-49	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,5
1	3	512	-267	-886	1361	112	231	83	52,36	34,30	5,2	5,5	5,2	5,5	0,8	-0,8
1	3	513	-262	-786	2058	128	303	-84	27,08	20,07	3,1	5,2	3,1	5,2	0,8	-0,6
1	3	592	-780	-5938	1069	103	-15	71	99,29	68,87	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,4
1	3	593	-831	-8056	2457	167	31	106	35,32	50,13	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,4
1	3	664	2586	1919	7841	36	120	-14	8,20	37,92	3,1	15,1	3,1	15,1	1,1	-0,6
1	3	665	8326	-421	97	81	130	78	4,36	51,52	5,2	5,2	5,2	5,2	1,1	-0,6
1	3	666	5513	2347	8879	-73	-262	70	6,39	8,34	5,2	5,2	5,2	5,2	1,2	-0,7
1	3	667	1150	-1592	3459	53	-172	-100	14,53	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	1,3	-0,6
1	3	668	-1783	-1129	1575	181	-136	-88	86,09	99,90	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,6
1	3	669	513	-987	1821	135	169	73	22,74	61,96	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,7
1	3	690	-488	-9668	2453	175	0	-94	22,09	43,34	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,4
1	3	720	-1022	-7973	4750	-199	0	81	30,72	64,07	3,1	15,1	3,1	15,1	1,3	-0,6
1	3	721	-1647	-1734	2376	222	-179	-93	59,70	87,14	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,6
1	3	722	-1212	-6353	3168	139	-7	49	99,90	67,69	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,7
1	3	737	-196	-9692	2183	156	0	-59	19,89	43,24	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,5
1	3	770	-955	-8512	3789	213	0	-72	24,79	60,00	3,1	15,1	3,1	15,1	1,3	-0,6
1	3	771	-1111	-5586	2596	213	0	-76	43,96	77,81	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,6
1	3	772	-764	-6179	1958	154	0	45	58,21	70,34	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,7
1	3	788	-63	-9371	1297	161	7	-37	17,42	44,43	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,5
1	3	818	-431	-7920	2491	197	0	-37	17,84	64,49	3,1	15,1	3,1	15,1	1,3	-0,6
1	3	819	-414	-6129	2626	195	0	-47	29,09	70,92	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,7
1	3	820	-291	-5626	2579	-150	0	-33	36,97	77,25	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,7
1	3	834	189	-8714	993	164	-1	-54	14,48	48,03	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,5
1	3	870	242	-6994	1381	-207	0	-55	11,44	73,03	3,1	15,1	3,1	15,1	1,2	-0,6
1	3	871	-105	-4838	2209	-208	0	-55	22,21	89,83	5,2	5,2	5,2	5,2	1,2	-0,7
1	3	872	-179	-4635	2820	-159	0	-47	31,31	93,78	5,2	5,2	5,2	5,2	1,2	-0,7
1	3	885	-257	-7190	1283	188	24	-113	16,71	56,44	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5
1	3	954	-73	-5145	2320	-98	0	36	29,90	81,44	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5
1	3	959	-742	-3449	2104	-140	382	83	80,33	42,81	6,3	6,3	6,3	6,3	1,3	-0,5
1	3	1016	-617	-2945	2683	123	397	54	48,65	25,16	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5
1	3	1029	-339	-5153	1687	-211	0	-61	15,45	84,35	3,1	5,2	3,1	5,2	1,3	-0,6
1	3	1031	-419	-4562	2884	86	0	30	66,28	91,85	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5
1	3	1032	-640	-4160	2938	88	0	23	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,4
1	3	1033	-202	-3916	2396	100	0	-32	34,57	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmg/m -----					kg/cmq	mm
1	3	1114	-772	-3947	2794	103	0	42	99,07	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3		-0,5
1	3	1115	-745	-2283	2361	98	188	-27	99,90	77,49	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3		-0,5
1	3	1142	-487	-1858	1867	99	192	-39	59,14	69,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	3	1152	-154	-1896	1993	107	-188	-51	29,63	72,01	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	3	1160	-380	-2739	1469	61	9	-61	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,5
1	3	1209	-236	-955	962	-66	-81	-59	67,48	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,8
1	3	1210	-268	-2378	2200	-60	-3	-60	86,33	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,7
1	3	1211	-311	-3377	1937	51	-4	-50	99,90	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,8		-0,6
1	3	1226	-401	-2817	2237	-75	0	-70	84,88	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,5

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	4	8	-3417	-16766	6017	-685	-1956	394	18,90	11,34	7,9	12,6	7,9	12,6	0,8		-0,5
1	4	12	-1530	-7449	1058	-347	-907	218	33,91	12,48	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	13	-2042	-10190	593	-302	-1090	-115	52,85	11,78	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	14	2621	6467	6458	446	1087	286	8,93	5,83	7,9	12,6	7,9	12,6	0,8		-0,5
1	4	53	-2797	-25643	3528	-435	0	392	35,59	19,18	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	54	-1692	-6798	3060	-335	-667	-281	39,10	20,38	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	55	-118	-8784	2273	-179	-677	119	39,26	21,48	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	56	2259	3577	3105	-278	719	259	12,45	9,43	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	103	-1212	-20018	245	501	0	-487	17,65	24,56	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,6
1	4	104	-1488	-5653	2887	-458	-639	-371	21,65	18,98	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	105	69	-6749	1004	-293	-507	-132	21,74	28,64	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	106	737	-836	616	-284	-622	-271	17,96	19,56	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	146	-968	-19397	682	-501	0	-462	16,51	25,35	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,6
1	4	147	-1257	-4626	2851	-668	-654	-453	12,28	14,09	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	148	-148	-4914	729	-505	-450	153	13,38	30,96	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	149	246	-3036	247	-396	-618	324	15,44	30,71	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	191	-4244	-25200	4171	9	-1	-17	99,90	19,50	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,6
1	4	192	-918	-3376	1511	-1075	-752	-563	6,70	7,02	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	193	-90	-3266	1627	-1095	-506	249	6,02	15,76	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	194	-152	-4641	437	-577	-1018	553	11,66	18,13	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	244	-251	-19326	7835	2158	66	290	3,07	24,64	7,9	12,6	7,9	12,6	1,0		-0,6
1	4	245	186	-2457	1716	-1367	-775	-639	4,71	5,30	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	246	391	-2477	666	-1559	-526	339	4,08	10,53	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	247	-3479	-8725	4000	1573	-1803	1279	5,46	10,46	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,6
1	4	289	-2775	-6841	11712	4212	920	215	1,67	23,73	7,9	12,6	7,9	12,6	1,5		-0,7
1	4	290	3996	-1618	477	-1894	-771	-754	2,81	4,51	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	291	3450	-1908	626	-2251	414	390	2,49	13,09	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	292	6758	-9384	2390	-4348	1702	1789	1,29	11,70	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,6
1	4	594	-369	-2758	564	276	408	228	27,73	52,40	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	595	-1046	-4390	1184	396	-697	-361	23,07	30,25	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	596	-1293	-9244	3996	-309	-763	-189	36,73	26,11	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,4
1	4	597	687	-7258	2326	-254	-792	-227	19,88	27,60	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	674	-1071	-4598	1328	183	-566	-83	80,39	19,80	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,3
1	4	675	-807	-4876	3193	-180	-623	-131	66,40	17,44	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,3
1	4	691	-976	-6480	1360	-499	-693	-455	16,62	31,35	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	692	411	-5079	2414	-341	-624	248	16,93	35,59	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	734	-679	-5029	2525	-373	-526	-167	21,82	24,98	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,3
1	4	738	-883	-6996	2585	554	-668	-504	14,26	31,40	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	739	122	-4178	1485	-508	-578	289	12,53	37,51	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	784	-720	-4315	2161	-588	-472	-196	12,82	26,56	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,3
1	4	789	-1094	-5415	2842	963	856	-661	7,74	24,64	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	790	-37	-3751	2569	-990	-792	490	6,63	23,61	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	831	-418	-3249	923	-1118	-453	-224	6,09	20,87	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,3
1	4	835	339	-3754	2029	1117	1069	-803	5,67	14,94	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	836	-1048	-2103	1047	-1738	-917	700	4,02	14,83	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	882	868	-2386	1040	-1478	-408	-247	4,16	17,24	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	886	957	-3805	1941	1453	-1010	-865	4,20	16,41	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	887	6526	1116	4634	-2302	-787	764	2,17	11,49	7,9	12,6	7,9	12,6	0,6		-0,5
1	4	955	3401	-1708	899	-2134	-325	-293	2,61	19,40	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	3	-2990	-14479	3559	-331	-1234	127	37,47	11,62	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,6
1	5	21	-3035	-19247	1118	-1	222	-23	99,90	19,43	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,6
1	5	22	-1579	-10311	3266	137	-1	-117	99,90	50,21	6,3	16,1	6,3	16,1	1,7		-0,6
1	5	23	-3216	-7458	7799	7	0	-57	99,90	56,19	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,7
1	5	24	-17980	-58550	9130	-1	0	-47	23,30	8,44	3,1	13,0	3,1	13,0	1,7		-0,7
1	5	39	-2315	-11813	1372	160	786	18	89,29	17,99	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,6
1	5	48	-4635	-19333	3300	-1	85	-10	90,29	20,77	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,7
1	5	62	-1957	-16222	1169	192	225	-26	71,03	22,51	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,6
1	5	63	-1790	-15790	1802	582	181	-66	6,95	23,70	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,6
1	5	64	-1800	-12252	5546	181	68	58	74,29	32,41	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,7
1	5	65	-4317	-43598	2448	0	14	-32	97,07	11,31	3,1	13,0	3,1	13,0	1,7		-0,8
1	5	80	-1765	-11435	2104	-138	174	-103	99,90	39,34	6,3	16,1	6,3	16,1	1,7		-0,6
1	5	98	-741	-12142	677	-213	14	88	20,42	34,14	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5		-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmg/m	Ay s. cmg/m	Ax i. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag. kg/cm	eta mm
1	5	112	-1433	-12202	1356	231	-11	-40	32,60	34,05	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,6
1	5	113	-1680	-22880	1621	-425	0	-31	11,14	18,31	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,6
1	5	114	-1031	-16746	5488	265	191	80	17,69	22,35	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,7
1	5	115	-1116	-25785	1899	125	12	58	97,49	19,09	3,1	13,0	3,1	13,0	1,5	-0,8
1	5	128	-1509	-12638	1852	202	71	-105	73,75	38,91	6,3	16,1	6,3	16,1	1,5	-0,6
1	5	141	97	-8111	898	-251	9	-70	10,21	51,12	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,7
1	5	155	-786	-11830	1260	300	0	-50	12,54	35,42	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,6
1	5	156	-923	-14728	1477	-426	0	-30	8,24	28,45	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,7
1	5	157	-542	-16007	3500	-99	5	51	65,55	26,10	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,7
1	5	158	-744	-18267	1982	150	0	33	39,00	27,06	3,1	13,0	3,1	13,0	1,5	-0,8
1	5	171	-915	-12982	1548	242	14	-79	36,32	39,53	6,3	16,1	6,3	16,1	1,5	-0,6
1	5	186	456	-5848	670	278	53	-32	8,14	65,50	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	207	-256	-11573	1502	288	0	-15	10,28	36,21	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6
1	5	208	-714	-11771	1392	-354	0	-27	9,73	35,60	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	209	-368	-14951	2038	144	0	-27	25,89	28,03	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	210	-333	-14295	1723	152	-6	-33	23,29	34,44	3,1	13,0	3,1	13,0	1,4	-0,8
1	5	224	-521	-12018	1195	-208	0	35	34,64	43,13	6,3	16,1	6,3	16,1	1,4	-0,6
1	5	239	389	-6226	1353	283	33	-50	8,22	63,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	258	-314	-10736	1608	-244	4	20	12,75	38,91	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6
1	5	259	-736	-9506	1298	-318	-9	-53	11,31	43,68	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	260	-440	-12689	1796	233	125	1	14,53	29,96	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,8
1	5	261	-321	-12690	1730	171	-6	-18	19,68	38,80	3,1	13,0	3,1	13,0	1,4	-0,8
1	5	275	-540	-10719	1328	-196	8	46	38,18	48,01	6,3	16,1	6,3	16,1	1,4	-0,6
1	5	284	-666	-9532	1407	209	90	-108	19,77	40,04	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	298	-689	-8431	1927	166	0	43	29,70	49,70	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6
1	5	299	-861	-7731	1205	-164	-3	-71	38,58	53,98	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	300	-734	-9066	1395	126	6	-81	55,99	45,92	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,8
1	5	301	-675	-9964	1831	169	0	-75	28,33	49,61	3,1	13,0	3,1	13,0	1,4	-0,8
1	5	315	-725	-8754	1834	157	5	102	63,21	58,88	6,3	16,1	6,3	16,1	1,4	-0,7
1	5	321	-858	-6276	1343	108	0	80	99,90	86,43	9,4	19,3	9,4	19,3	1,3	-0,7
1	5	322	-893	-6275	1432	-66	0	-53	99,90	70,61	6,3	6,3	6,3	6,3	1,3	-0,7
1	5	323	-1656	-7038	790	-200	-604	-100	56,79	23,66	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7
1	5	333	-725	-3764	1153	-95	-378	-24	99,90	35,72	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7
1	5	334	-974	-6901	1594	-98	0	-67	99,90	64,20	6,3	6,3	6,3	6,3	1,3	-0,8
1	5	335	-1016	-7112	1878	-110	0	-62	99,90	72,89	6,3	16,1	6,3	16,1	1,3	-0,9
1	5	376	-442	-3807	2083	-93	0	26	99,90	99,90	6,3	7,6	6,3	7,6	1,2	-0,7
1	5	377	-548	-4415	2131	144	-5	14	31,99	93,96	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7
1	5	378	417	-592	867	289	356	-35	7,99	9,20	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,8
1	5	408	-260	-2436	1961	-143	227	-36	23,42	61,15	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7
1	5	409	-474	-5286	1964	-101	0	-21	55,18	79,28	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,8
1	5	410	-417	-5811	1693	-92	-4	36	58,30	73,44	3,1	4,5	3,1	4,5	1,2	-0,9
1	5	442	682	985	756	337	387	-43	6,49	5,40	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,8
1	5	446	-332	-3206	2266	-87	0	-37	99,90	99,90	6,3	7,6	6,3	7,6	1,2	-0,7
1	5	447	-438	-4111	1972	145	45	26	27,74	91,53	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7
1	5	455	-436	-4370	2018	-82	4	16	78,29	95,06	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,8
1	5	456	-401	-5314	1959	85	0	-37	65,96	80,81	3,1	4,5	3,1	4,5	1,2	-0,9
1	5	477	-107	-1797	1898	-120	180	-10	24,67	75,23	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7
1	5	489	156	675	2205	-138	-187	124	17,22	10,19	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,8
1	5	494	-370	-2287	1435	54	0	49	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,7
1	5	495	-456	-2177	1512	-90	-307	-35	99,90	46,62	6,3	6,3	6,3	6,3	1,1	-0,7
1	5	496	-448	-2253	1473	66	203	32	99,90	84,02	6,3	6,3	6,3	6,3	1,1	-0,8
1	5	497	-494	-2484	1270	-65	-195	-32	99,90	88,31	6,3	7,6	6,3	7,6	1,1	-0,9
1	5	515	-525	-2282	1580	-114	-324	61	99,90	60,87	9,4	10,8	9,4	10,8	1,1	-0,7
1	5	523	-109	-1832	948	-147	-7	-34	19,81	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	5	524	-161	-1163	840	95	161	-28	34,61	59,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	5	525	-143	-1187	565	110	195	-32	28,34	50,42	3,1	4,5	3,1	4,5	0,6	-0,9
1	5	536	-15	-997	237	-59	148	-58	46,69	75,51	3,1	4,5	3,1	4,5	0,6	-0,7
1	5	542	-84	-436	987	90	218	-58	33,11	15,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	5	543	-184	-789	738	71	76	-69	53,11	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	5	544	-176	-1419	591	-44	0	-42	99,90	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	0,5	-0,9
1	5	554	-39	-235	256	53	64	-52	54,44	99,18	3,1	4,5	3,1	4,5	0,5	-0,7
1	5	628	-714	-3177	894	-203	-253	178	21,56	57,73	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7	-0,6
1	5	629	-1166	-7242	1996	-168	33	-95	53,02	55,37	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7	-0,6
1	5	630	-1909	-14821	3083	-28	-104	-49	99,90	26,39	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7	-0,7
1	5	631	-2570	-15069	4942	-223	312	50	63,87	22,69	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7	-0,7
1	5	662	-2195	-16118	2999	195	88	167	72,46	29,13	3,1	13,0	3,1	13,0	1,7	-0,6
1	5	663	-1626	-15389	3884	-242	304	-73	34,89	26,70	3,1	13,0	3,1	13,0	1,7	-0,6
1	5	708	-733	-9241	1974	208	-19	-108	21,06	44,47	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,6
1	5	709	-1539	-15149	1770	256	-6	156	28,50	27,55	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,7
1	5	719	-1190	-14732	1234	258	-19	-220	20,96	33,16	3,1	13,0	3,1	13,0	1,5	-0,6
1	5	752	-342	-10572	1519	245	75	-85	12,93	36,97	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,6
1	5	753	-791	-15256	2821	196	0	63	24,52	27,47	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,7
1	5	769	-930	-14463	1557	-176	0	85	36,18	34,18	3,1	13,0	3,1	13,0	1,5	-0,6
1	5	803	-45	-10387	1125	243	-4	-52	11,24	40,18	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	804	-582	-13781	2415	-163	6	22	27,06	30,29	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	817	-742	-11250	1533	-166	0	40	31,56	43,94	3,1	13,0	3,1	13,0	1,4	-0,6
1	5	849	-106	-10149	1552	235	25	-72	11,95	40,31	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	850	-657	-11381	1943	-202	-19	-80	20,61	36,24	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	866	-760	-10250	1195	-170	14	82	30,97	47,59	3,1	13,0	3,1	13,0	1,4	-0,7
1	5	903	-558	-7934	1613	-241	0	120	14,88	52,82	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	904	-887	-8505	1415	108	2	-60	99,90	49,15	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	-----	cmg/m	-----	-----	kg/cmq	mm
1	5	941	-834	-8694	1510	-156	-1	110	41,23	56,78	3,1	13,0	3,1	13,0	1,4	-0,7	-0,7
1	5	957	-921	-6715	1236	-99	2	-88	99,90	77,03	6,3	16,1	6,3	16,1	1,3	-0,7	-0,7
1	5	969	-755	-3258	1039	-167	-453	-96	31,69	20,89	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7	-0,7
1	5	970	-1313	-6594	1780	2	0	-10	99,90	67,19	6,3	6,3	6,3	6,3	1,3	-0,7	-0,7
1	5	1021	-617	-4602	2176	111	-2	-60	99,90	98,16	6,3	7,6	6,3	7,6	1,3	-0,7	-0,7
1	5	1022	-672	-4839	1922	-73	-3	-62	99,90	88,30	3,1	4,5	3,1	4,5	1,3	-0,7	-0,7
1	5	1023	-704	-5163	2082	124	23	25	54,73	77,65	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7	-0,7
1	5	1024	-530	-4073	1829	-46	0	-22	99,90	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	1,2	-0,7	-0,7
1	5	1025	-675	-6446	669	169	0	-56	28,11	64,98	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7	-0,7
1	5	1054	-468	-3843	2297	-126	-29	-50	36,11	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7	-0,7
1	5	1055	-623	-4229	2156	-130	-12	-38	43,38	96,38	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7	-0,7
1	5	1056	-57	-2474	1993	-122	245	-44	23,12	55,26	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7	-0,7
1	5	1057	-981	-5930	2448	0	35	-1	99,90	66,70	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7	-0,7
1	5	1058	-656	-6570	1970	50	0	-10	99,90	63,78	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,8	-0,8
1	5	1059	-548	-5056	2684	98	-9	-43	68,10	81,44	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7	-0,7
1	5	1060	-622	-6114	1770	59	-2	-34	99,90	69,98	3,1	4,5	3,1	4,5	1,3	-0,9	-0,9
1	5	1118	-387	-4048	1543	80	16	-47	71,89	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	1,2	-0,7	-0,7
1	5	1128	-501	-4223	2565	-59	0	27	99,90	99,22	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7	-0,7
1	5	1145	44	-1990	1265	-138	239	-23	18,66	47,96	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7	-0,7
1	5	1170	-362	-2610	1100	-100	-26	99	44,52	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,7	-0,7
1	5	1171	-422	-2130	2025	65	174	35	99,90	96,15	6,3	6,3	6,3	6,3	1,1	-0,7	-0,7
1	5	1213	-461	-2068	744	85	-239	41	99,90	73,62	6,3	7,6	6,3	7,6	1,1	-0,7	-0,7
1	5	1234	-274	-2808	945	128	52	-54	27,23	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,7	-0,7
1	5	1235	-265	-2193	1130	-83	-8	-48	50,10	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,7	-0,7
1	5	1236	-255	-1935	796	-55	-3	-37	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,8	-0,8
1	5	1237	-159	-1149	1128	60	88	-27	63,59	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7	-0,7
1	5	1238	-224	-1414	615	77	108	-31	51,09	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	0,7	-0,9	-0,9
1	5	1267	-178	-2652	648	-91	12	-64	37,29	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	0,7	-0,7	-0,7
1	5	1268	-148	-3292	504	80	2	-65	41,72	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	0,7	-0,7	-0,7
1	5	1269	-67	-1143	525	87	107	-58	33,51	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	0,6	-0,7	-0,7
1	5	1277	-69	-648	862	-146	-51	-48	19,30	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7	-0,7
1	5	1278	-95	-869	1039	99	128	-67	30,29	67,20	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	5	1279	-111	-910	752	110	169	-54	27,48	37,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8	-0,8
1	5	1280	-144	-747	1183	-100	-125	-93	31,91	57,66	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8	-0,8
1	5	1281	-114	-948	644	94	173	-34	32,82	50,22	3,1	4,5	3,1	4,5	0,6	-0,9	-0,9
1	5	1310	-41	-548	315	60	82	-30	48,26	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	0,6	-0,7	-0,7
1	5	1311	-8	-465	252	46	127	-32	58,85	49,50	3,1	4,5	3,1	4,5	0,6	-0,7	-0,7
1	5	1312	-46	-262	316	-56	-82	-49	52,96	70,53	3,1	4,5	3,1	4,5	0,5	-0,7	-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmg/m -----					kg/cmq	mm
1	6	2	-19723	-61953	35726	60	0	-203	21,41	8,12	5,2	14,1	5,2	14,1	4,7		-1,0
1	6	24	-18013	-58550	9200	0	0	-47	24,13	8,59	5,2	14,1	5,2	14,1	1,7		-0,7
1	6	61	-658	-43533	2536	206	363	118	32,31	10,68	5,2	14,1	5,2	14,1	1,2		-1,0
1	6	65	-4309	-43598	2429	0	14	-32	99,90	11,50	5,2	14,1	5,2	14,1	1,7		-0,8
1	6	111	-2101	-24717	2038	-223	-3	-53	69,16	20,32	5,2	14,1	5,2	14,1	1,2		-1,0
1	6	115	-1117	-25785	1902	125	11	58	99,90	19,43	5,2	14,1	5,2	14,1	1,5		-0,8
1	6	154	-837	-16164	1077	-208	0	-62	37,19	31,11	5,2	14,1	5,2	14,1	1,3		-1,0
1	6	158	-746	-18267	1982	150	0	33	59,59	27,53	5,2	14,1	5,2	14,1	1,5		-0,8
1	6	206	-99	-11965	1534	217	28	28	21,16	41,13	5,2	14,1	5,2	14,1	1,3		-1,1
1	6	210	-333	-14295	1722	152	-6	-33	37,84	35,04	5,2	14,1	5,2	14,1	1,4		-0,8
1	6	257	117	-10647	1259	197	12	27	20,78	46,74	5,2	14,1	5,2	14,1	1,3		-1,1
1	6	261	-321	-12690	1730	171	-5	-18	31,96	39,47	5,2	14,1	5,2	14,1	1,4		-0,8
1	6	297	-217	-9686	1469	180	86	55	27,81	47,76	5,2	14,1	5,2	14,1	1,3		-1,1
1	6	301	-675	-9964	1830	169	0	-75	45,52	50,47	5,2	14,1	5,2	14,1	1,4		-0,8
1	6	332	-1267	-8809	1373	-88	0	-59	99,90	59,82	8,3	17,2	8,3	17,2	1,2		-1,1
1	6	335	-1016	-7112	1878	-110	0	-62	99,90	74,10	8,3	17,2	8,3	17,2	1,3		-0,9
1	6	407	-17	-5629	1400	-106	25	-19	25,63	73,95	3,1	5,2	3,1	5,2	1,0		-1,1
1	6	410	-417	-5811	1693	-92	-4	36	58,35	74,34	3,1	5,2	3,1	5,2	1,2		-0,9
1	6	454	54	-5064	1490	107	-4	27	23,74	85,27	3,1	5,2	3,1	5,2	1,0		-1,1
1	6	456	-401	-5314	1958	85	0	-37	65,95	81,79	3,1	5,2	3,1	5,2	1,2		-0,9
1	6	493	-580	-4287	683	67	0	-47	99,90	99,90	6,3	8,3	6,3	8,3	1,0		-1,1
1	6	497	-494	-2484	1269	-65	-195	-32	99,90	90,04	6,3	8,3	6,3	8,3	1,1		-0,9
1	6	522	17	-1613	1044	-157	-7	-19	16,85	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	0,7		-1,1
1	6	525	-143	-1187	564	110	195	-32	28,34	56,68	3,1	5,2	3,1	5,2	0,7		-0,9
1	6	541	-144	-534	1230	-77	-157	-57	43,88	44,13	3,1	5,2	3,1	5,2	0,6		-1,1
1	6	544	-176	-1419	590	-44	0	-42	99,90	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	0,6		-0,9
1	6	632	4206	4258	13900	-41	62	25	8,63	6,19	5,2	3,9	5,2	3,9	1,8		-0,8
1	6	633	13342	-903	176	-25	-103	-37	2,92	99,90	5,2	3,9	5,2	3,9	0,9		-0,9
1	6	634	5293	2992	15580	-178	443	-152	5,68	4,28	5,2	3,9	5,2	3,9	2,0		-1,0
1	6	635	93	-3960	4084	-118	0	37	33,86	99,90	5,2	3,9	5,2	3,9	1,2		-0,8
1	6	636	-4928	-3526	1143	7	-6	-7	87,08	99,90	5,2	3,9	5,2	3,9	1,2		-0,9
1	6	637	721	-4169	2743	-82	0	20	26,92	99,90	5,2	3,9	5,2	3,9	1,2		-1,0
1	6	710	-1552	-12901	5287	-146	0	-23	99,90	32,95	5,2	3,9	5,2	3,9	1,2		-0,9
1	6	711	-3687	-5650	1625	0	0	0	99,90	75,22	5,2	3,9	5,2	3,9	1,2		-0,9
1	6	712	-2893	-12363	4534	0	-14	1	99,90	34,02	5,2	3,9	5,2	3,9	1,2		-1,0
1	6	754	-1105	-13960	3350	172	11	15	68,52	30,22	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-0,9
1	6	755	-1408	-11041	1523	-170	11	33	85,53	38,13	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-0,9
1	6	756	-1058	-13037	2738	-106	27	-52	99,90	31,96	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-1,0

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----cmg/m-----					kg/cmq	mm
1	6	805	-374	-13689	2054	203	36	-21	26,89	30,29	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3	-0,9	-0,9
1	6	806	-317	-12758	1725	178	31	-32	30,40	32,56	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3	-0,9	-0,9
1	6	807	-232	-12640	1327	106	21	-45	54,05	33,12	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3	-1,0	-1,0
1	6	851	-280	-12439	1891	193	-2	-18	26,87	34,12	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3	-0,9	-0,9
1	6	852	-192	-12501	1786	-167	25	23	29,80	33,36	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3	-1,0	-1,0
1	6	853	-69	-12042	1589	90	21	-27	52,61	34,72	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3	-1,0	-1,0
1	6	905	-620	-9923	1701	-137	0	27	61,01	42,84	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3	-0,9	-0,9
1	6	906	-563	-9796	2014	-141	0	40	54,34	43,39	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3	-1,0	-1,0
1	6	907	-353	-9614	1857	-147	-4	-86	40,32	44,04	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3	-1,0	-1,0
1	6	971	-1050	-7207	1689	-78	0	-27	99,90	62,31	8,3	7,1	8,3	7,1	1,2	-0,9	-0,9
1	6	972	-1035	-7236	1627	-82	0	-50	99,90	62,06	8,3	7,1	8,3	7,1	1,2	-1,0	-1,0
1	6	973	-1058	-7326	1533	-97	0	-76	99,90	61,30	8,3	7,1	8,3	7,1	1,2	-1,0	-1,0
1	6	1051	-99	-7066	1058	112	49	17	26,45	57,52	3,1	5,2	3,1	5,2	1,0	-1,1	-1,1
1	6	1060	-622	-6114	1769	59	-2	-34	99,90	70,83	3,1	5,2	3,1	5,2	1,3	-0,9	-0,9
1	6	1061	-602	-6529	1478	-78	-2	9	99,90	64,00	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,9	-0,9
1	6	1062	-500	-6622	1247	-87	-5	27	80,29	62,83	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-1,0	-1,0
1	6	1063	-255	-6744	1118	-65	12	-42	71,82	61,12	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-1,0	-1,0
1	6	1064	-327	-5822	1560	-91	0	15	48,66	71,98	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,9	-0,9
1	6	1065	-194	-6167	1460	-81	18	16	44,51	66,02	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-1,0	-1,0
1	6	1066	-104	-6215	1425	59	-2	-28	55,80	67,24	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-1,1	-1,1
1	6	1129	-300	-5267	1670	75	0	-14	63,96	79,56	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,9	-0,9
1	6	1130	-221	-5543	1550	71	16	-25	57,53	73,53	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-1,0	-1,0
1	6	1131	-84	-5475	1527	-59	19	-36	54,30	74,08	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-1,1	-1,1
1	6	1172	-518	-3655	859	-64	0	-33	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	1,0	-0,9	-0,9
1	6	1173	-527	-3773	757	-72	0	-48	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	1,0	-1,0	-1,0
1	6	1174	-539	-3834	589	-71	0	-57	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	1,0	-1,1	-1,1
1	6	1231	-98	-2706	1175	113	9	-48	26,15	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	0,7	-1,1	-1,1
1	6	1238	-223	-1414	615	77	108	-31	51,07	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	0,7	-0,9	-0,9
1	6	1239	-214	-1516	716	89	118	-44	41,21	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,9	-0,9
1	6	1240	-196	-1540	1019	97	120	-61	35,68	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-1,0	-1,0
1	6	1241	-126	-2270	1241	94	12	-73	33,32	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-1,1	-1,1
1	6	1242	-113	-1242	661	112	190	-34	26,76	42,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,9	-0,9
1	6	1243	-62	-1262	914	100	158	-37	28,78	70,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-1,0	-1,0
1	6	1244	-25	-1253	1095	72	105	-43	38,36	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-1,1	-1,1
1	6	1274	28	-668	985	-136	53	-42	19,30	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	0,6	-1,1	-1,1
1	6	1281	-114	-948	643	94	173	-34	32,82	56,48	3,1	5,2	3,1	5,2	0,6	-0,9	-0,9
1	6	1282	-84	-961	590	79	142	-25	38,49	60,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9	-0,9
1	6	1283	-51	-969	822	-73	-123	-23	39,96	88,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-1,0	-1,0
1	6	1284	-24	-939	963	64	-83	-45	43,38	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-1,1	-1,1
1	6	1285	-140	-1355	674	40	-2	-39	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9	-0,9
1	6	1286	-167	-1378	792	-54	0	-54	74,34	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-1,0	-1,0
1	6	1287	-187	-822	1084	66	78	60	58,35	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-1,1	-1,1

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ kg/cmq	eta mm
1	7	5	-2586	-12287	3885	407	1814	-90	19,20	12,16	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6	-0,6
1	7	26	-2694	-14776	1403	6	0	-36	99,90	28,36	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	7	27	-795	-22274	3132	-86	0	80	99,90	22,31	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,5	-0,5
1	7	44	-926	-27994	2581	-561	-20	-274	5,83	17,63	3,1	13,3	3,1	13,3	1,0	-0,5	-0,5
1	7	66	-3986	-17647	3659	-20	0	14	99,90	28,16	3,1	13,3	3,1	13,3	1,0	-0,6	-0,6
1	7	67	-2782	-13509	1118	8	0	-26	99,90	31,02	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,5	-0,5
1	7	94	-2193	-18061	4692	-453	-1359	22	12,58	14,33	3,1	13,3	3,1	13,3	1,0	-0,5	-0,5
1	7	116	-877	-12614	1146	-152	3	-43	45,48	39,32	3,1	13,3	3,1	13,3	1,0	-0,6	-0,6
1	7	117	-2657	-11487	1392	7	0	-14	99,90	36,48	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,5	-0,5
1	7	137	261	-14510	6009	342	143	-80	7,22	31,21	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,5	-0,5
1	7	159	-364	-10409	722	178	0	-29	19,34	47,74	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6	-0,6
1	7	160	-1307	-9868	1469	199	0	-46	40,94	42,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	7	180	-299	-10126	4879	-295	-9	-57	10,20	48,65	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6	-0,6
1	7	211	-1161	-7801	2051	-357	-807	-88	11,69	27,13	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6	-0,6
1	7	212	-1096	-8004	1810	-218	8	27	27,33	51,85	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	7	235	-37	-8504	5060	-253	-1	-48	10,76	58,39	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6	-0,6
1	7	262	-1110	-6789	3928	530	1265	-58	6,56	16,16	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6	-0,6
1	7	263	-971	-5815	1763	-188	40	18	32,84	67,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	7	280	-1447	-10809	7446	-196	0	81	50,70	45,97	3,1	13,3	3,1	13,3	1,0	-0,6	-0,6
1	7	302	-308	-4487	5536	197	68	59	16,38	96,04	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,7	-0,7
1	7	303	-615	-2173	2109	121	186	47	49,61	76,93	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	7	317	-4899	-13020	9275	85	312	-28	72,07	30,55	3,1	13,3	3,1	13,3	1,2	-0,6	-0,6
1	7	336	-406	-1553	4813	-126	-315	-79	32,94	62,85	3,1	13,3	3,1	13,3	0,8	-0,7	-0,7
1	7	337	-265	-2482	1669	-62	21	59	81,19	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,6	-0,6
1	7	638	-803	-5356	1298	-98	0	-88	99,90	78,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	7	639	-1256	-7128	2141	-155	-9	-88	71,97	58,06	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,6	-0,6
1	7	676	-2176	-12079	3552	18	0	-37	99,90	34,69	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	7	677	-1936	-11951	1323	0	40	-73	99,90	33,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	7	678	-3379	-21433	1909	-17	169	-37	99,90	21,53	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,5	-0,5
1	7	679	-3163	-12134	2550	19	0	-29	99,90	34,54	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,5	-0,5
1	7	680	-3992	-12707	1274	-22	0	-44	99,98	32,98	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,5	-0,5
1	7	681	-1360	-18771	2320	-274	0	-148	21,38	26,47	3,1	13,3	3,1	13,3	1,0	-0,5	-0,5
1	7	713	-1008	-9259	1864	-130	0	-50	82,70	45,26	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,6	-0,6
1	7	728	-3016	-11780	1927	-4	0	-8	99,90	35,57	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,5	-0,5

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmq/m -----					kg/cmq	mm
1	7	729	-3388	-13085	1907	15	0	4	99,90	32,03	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,5
1	7	730	-1591	-16951	2927	233	0	171	37,46	29,32	3,1	13,3	3,1	13,3	1,0		-0,5
1	7	757	-748	-9540	1091	-143	0	-36	44,10	43,93	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	7	778	-1301	-10654	1810	-186	0	54	48,54	39,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	779	-832	-11778	2449	-190	0	82	27,12	35,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	780	-232	-13996	3518	-235	-4	100	12,78	35,42	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	7	808	-850	-7722	1901	294	119	-87	13,33	46,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	7	825	-856	-8660	2387	-203	13	34	24,49	47,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	826	-562	-9618	3306	-172	12	41	24,31	43,06	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	827	-424	-10497	4041	-136	23	-27	29,82	46,39	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	7	854	-749	-5749	1931	-211	27	-56	20,81	69,60	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	7	873	-820	-6205	2673	-175	19	21	31,35	65,60	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	874	-504	-6738	3872	-140	8	27	31,75	61,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	875	-157	-7905	5394	-128	-4	45	24,11	62,54	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	7	908	-428	-2392	2008	178	232	104	20,38	58,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	7	945	-762	-3728	2599	130	-5	61	54,25	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	946	-1064	-4054	4086	133	-8	83	83,28	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	947	-936	-4262	5921	115	-3	95	98,53	99,90	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	7	974	-403	-1534	2134	124	167	113	33,51	75,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,6
1	7	1007	-204	-2429	2037	73	-15	73	52,43	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,5
1	7	1008	-285	-2541	3545	98	-4	98	39,93	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,5
1	7	1009	-870	-905	4973	-110	-141	-102	99,90	99,90	3,1	13,3	3,1	13,3	0,8		-0,5

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. cmg/m	Ax i. -----	Ay i. cmg/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	8	6	-8199	-76158	13372	-694	0	357	20,71	6,52	3,1	13,3	3,1	13,3	1,7	-0,5	-0,5
1	8	29	-2182	-17165	1094	-174	0	73	83,79	24,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	8	30	-14004	-52857	10140	-62	0	-38	28,67	7,93	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6	-0,6
1	8	42	-2362	-18039	2678	-190	0	-77	87,46	28,88	6,3	16,5	6,3	16,5	0,9	-0,5	-0,5
1	8	45	-4920	-17550	4144	-22	0	-14	86,27	29,69	6,3	16,5	6,3	16,5	0,9	-0,6	-0,6
1	8	68	-13360	-63690	10861	22	0	-40	30,88	7,80	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,6	-0,6
1	8	69	-5233	-16473	2057	-45	0	-26	73,58	25,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	8	82	-6462	-41505	6610	6	0	-12	64,25	10,10	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7	-0,7
1	8	95	-3549	-16886	4888	-15	0	-10	99,90	30,85	6,3	16,5	6,3	16,5	0,9	-0,6	-0,6
1	8	118	-5498	-43377	2632	-78	13	-79	66,28	11,42	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6	-0,6
1	8	119	-5738	-15477	1733	15	7	-32	71,27	26,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	8	130	-739	-26706	369	125	0	-123	57,01	15,69	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7	-0,7
1	8	138	-1568	-16890	4259	163	0	-60	99,90	30,85	6,3	16,5	6,3	16,5	0,9	-0,6	-0,6
1	8	161	-1673	-32795	736	-242	-72	-212	36,56	14,85	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6	-0,6
1	8	162	-4831	-15835	2603	8	-21	-32	85,40	26,14	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	8	173	-259	-20002	279	-83	0	72	48,69	20,95	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7	-0,7
1	8	181	-1258	-16056	2092	185	19	-30	75,56	32,08	6,3	16,5	6,3	16,5	0,9	-0,6	-0,6
1	8	213	-1999	-28067	3175	-217	198	-174	58,02	16,56	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,7	-0,7
1	8	214	-2258	-16509	2581	-249	55	48	50,09	24,59	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	226	-267	-16872	713	83	20	-66	50,35	24,57	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7	-0,7
1	8	236	-1950	-14525	1631	242	32	64	64,92	35,13	6,3	16,5	6,3	16,5	0,9	-0,6	-0,6
1	8	264	-817	-12434	5265	824	1160	209	3,64	18,24	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,7	-0,7
1	8	265	-1541	-16537	2077	-277	76	92	24,05	24,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	272	-741	-21619	3373	-226	39	-188	18,57	19,06	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7	-0,7
1	8	281	-2033	-6483	1123	278	503	-111	52,81	41,79	6,3	16,5	6,3	16,5	0,9	-0,6	-0,6
1	8	296	1034	-5645	6235	-1006	-512	245	2,97	29,00	3,9	3,9	3,9	3,9	0,8	-0,9	-0,9
1	8	304	1074	-7160	3497	467	-5	-164	4,57	68,92	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,7	-0,7
1	8	305	-955	-12835	859	261	-29	143	17,11	31,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	312	-1529	-16344	9706	-552	19	202	15,24	27,18	7,1	7,1	7,1	7,1	1,3	-0,7	-0,7
1	8	318	-1141	-5263	2039	396	1098	221	28,10	24,07	9,4	19,6	9,4	19,6	0,5	-0,6	-0,6
1	8	331	-1642	-9383	9086	155	97	138	94,34	40,91	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,9	-0,9
1	8	338	-1054	-5760	1419	-437	-1371	203	16,31	16,04	6,3	16,5	6,3	16,5	0,5	-0,7	-0,7
1	8	339	-1243	-6043	1036	-234	-685	-122	47,85	23,71	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5	-0,6	-0,6
1	8	351	-1435	-5681	10012	-395	-991	247	24,07	13,48	7,1	7,1	7,1	7,1	1,7	-0,7	-0,7
1	8	365	-371	-5777	201	-136	-591	-140	28,12	24,75	3,1	4,3	3,1	4,3	0,5	-0,6	-0,6
1	8	406	-571	-4517	7019	-277	0	42	15,53	94,09	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,9	-0,9
1	8	411	-1427	-8420	3011	-284	630	-209	21,00	24,12	3,1	4,3	3,1	4,3	0,5	-0,7	-0,7
1	8	412	-1371	-6428	420	-160	0	-56	73,43	65,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6	-0,6
1	8	426	-564	-3087	1504	-57	-334	-40	99,90	41,86	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7	-0,7
1	8	429	-1186	-16388	2925	373	221	-269	11,04	22,86	3,1	4,3	3,1	4,3	0,4	-0,6	-0,6
1	8	453	-668	-3438	4685	-238	0	-33	20,15	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,9	-0,9
1	8	465	-616	-10335	5658	-92	1	-82	99,90	41,10	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7	-0,7
1	8	473	-1110	-5866	5214	782	1345	263	4,05	5,12	3,1	4,3	3,1	4,3	0,7	-0,7	-0,7
1	8	474	-1233	-3187	538	-135	-283	64	92,43	49,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6	-0,6
1	8	482	-7026	-15279	10306	-1616	-3689	818	3,17	1,78	3,1	4,3	3,1	4,3	1,3	-0,7	-0,7
1	8	491	-1461	-2135	6825	121	211	-99	99,90	68,42	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,9	-0,9
1	8	498	-184	-1840	5524	-226	-391	185	12,97	18,64	3,1	4,3	3,1	4,3	0,7	-0,7	-0,7
1	8	499	-554	-4332	687	147	-76	144	31,22	81,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6	-0,6
1	8	509	-9127	-16528	7945	5	0	-6	46,34	25,72	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7	-0,7
1	8	640	-5	-2096	6380	-173	-344	119	15,51	21,51	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	8	641	-3761	-6358	8074	1	-486	-128	99,90	29,92	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,6	-0,6
1	8	670	-4982	-14824	4844	6	0	-24	83,25	28,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	671	-3669	-18340	7011	-18	0	-12	99,90	22,85	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	682	-1837	-14012	3059	-142	0	81	99,90	29,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8																
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmg/m	Ay s. cmg/m	Ax i. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag. kg/cm	eta mm
1	8	683	-1643	-10957	1794	-131	0	-74	99,90	38,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	8	684	-1679	-13590	4284	-142	0	-79	99,90	36,57	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,5
1	8	685	-3887	-14274	1229	1	0	-22	99,90	29,36	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	8	686	-4186	-12162	2571	2	0	-17	99,72	34,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	8	687	-4184	-14188	4601	0	0	-14	99,90	35,02	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,5
1	8	714	-2283	-18596	8054	-221	7	-146	61,90	22,45	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,6
1	8	723	-1146	-21272	5916	-126	0	-12	98,45	19,70	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	8	731	-5003	-14669	1329	10	2	-24	82,23	28,54	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	8	732	-4655	-13774	2718	3	0	-17	89,46	30,42	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	8	733	-4384	-14922	4155	1	0	-12	95,36	33,30	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,5
1	8	758	-1849	-21278	5437	207	-41	-115	59,11	19,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	8	773	-759	-19269	3586	124	0	-56	59,72	21,75	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	8	781	-5026	-15224	1469	1	-17	-20	83,30	27,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	8	782	-4455	-14816	2599	1	10	-13	93,89	28,11	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	8	783	-2345	-15430	3650	200	2	-77	71,70	32,18	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6
1	8	809	-1548	-19828	2629	238	200	-90	33,94	19,13	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	8	821	-676	-17865	1455	164	20	-56	29,79	23,22	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	8	828	-2460	-15582	1822	-229	39	44	60,42	26,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	8	829	-2338	-15090	1624	-213	26	43	65,67	27,32	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	8	830	-1964	-15280	2034	212	19	-45	60,17	32,15	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6
1	8	855	-1053	-18976	1270	-366	166	129	10,70	20,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	8	864	-1039	-15810	2573	261	40	-104	18,25	25,86	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7
1	8	876	-1911	-15417	1337	-249	64	83	42,58	26,12	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	8	877	-2049	-14812	1303	-217	50	74	59,90	27,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	8	878	-2082	-14558	1477	222	39	-59	58,12	33,29	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6
1	8	909	-286	-14780	1126	332	25	166	8,92	27,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	8	917	-1915	-4914	2867	396	568	-133	14,39	20,94	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7
1	8	948	-1421	-12293	1538	-193	44	-103	51,15	32,94	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	8	949	-1451	-11935	739	213	66	129	40,80	33,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	8	950	-1544	-11759	1034	230	86	139	36,83	39,45	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6
1	8	975	-1104	-6088	1514	-312	-947	153	27,23	14,24	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5	-0,7
1	8	988	3831	8448	4014	-493	14	-266	3,61	3,50	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5	-0,8
1	8	989	5514	8227	970	670	-19	340	2,58	3,57	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5	-0,8
1	8	990	4208	3820	4138	671	477	424	2,92	3,68	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5	-0,8
1	8	991	-320	1593	1963	-379	-940	238	9,67	2,98	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7
1	8	992	12	2487	3143	-319	-771	206	10,36	3,18	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8
1	8	993	-206	1583	7467	305	-536	247	11,75	4,67	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8
1	8	1003	82	-1024	5123	-244	-368	213	10,58	10,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,7
1	8	1010	-1370	-6120	493	-217	616	-118	61,55	27,35	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5	-0,6
1	8	1011	-1294	-6139	501	-228	667	-135	52,78	24,67	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5	-0,6
1	8	1012	-1264	-6089	543	-252	803	-159	42,34	31,42	6,3	16,5	6,3	16,5	0,5	-0,6
1	8	1034	-1035	-6855	8888	-290	0	65	18,84	62,00	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,9
1	8	1067	-704	-7064	394	236	-620	-256	16,88	24,89	3,1	4,3	3,1	4,3	0,5	-0,7
1	8	1068	-808	-5297	1314	-289	-488	-175	13,35	28,51	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	8	1069	-1239	-5102	326	-210	-404	-111	33,94	36,06	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6
1	8	1070	-1010	-4371	1406	-250	441	-149	19,30	30,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	8	1093	-867	739	1812	-112	-12	81	99,90	35,24	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7
1	8	1094	-934	-1011	2635	-168	-375	-82	47,06	12,59	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7
1	8	1095	-1452	287	6148	-165	-274	-81	81,13	10,88	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8
1	8	1096	-1011	-764	9517	136	-165	-75	84,60	40,85	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8
1	8	1097	-582	-2901	4269	111	-264	-43	67,38	56,24	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7
1	8	1098	-599	-1426	6199	116	-203	-55	63,79	53,03	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8
1	8	1099	-666	-2852	8057	-125	0	54	60,99	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8
1	8	1100	-1132	-5240	527	-185	-418	-106	40,22	34,85	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6
1	8	1101	-897	-5560	621	-172	-436	-110	36,03	33,37	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6
1	8	1102	-414	-5776	462	-169	-463	-123	21,72	33,31	3,1	4,3	3,1	4,3	0,5	-0,6
1	8	1103	-16	-6101	1021	-116	-512	-144	23,31	30,21	3,1	4,3	3,1	4,3	0,5	-0,6
1	8	1104	-1331	-4217	902	-131	-328	-60	99,90	44,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6
1	8	1105	-827	-4562	1359	-124	-396	-70	67,54	35,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6
1	8	1106	-519	-6033	1609	156	-487	-77	26,99	31,68	3,1	4,3	3,1	4,3	0,5	-0,6
1	8	1139	-832	-2704	3882	136	-273	-77	65,09	52,44	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7
1	8	1140	-1423	-2347	5666	132	-219	-82	99,90	67,36	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8
1	8	1141	-933	-3732	6697	129	0	-78	86,15	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8
1	8	1143	-903	-3626	1419	-293	414	133	13,81	28,99	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7
1	8	1146	-2452	-3052	493	-1	-327	-21	99,90	39,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6
1	8	1147	-1996	-3274	1652	145	-467	-31	99,37	19,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6
1	8	1148	-1184	-4223	2244	-188	-766	-163	40,87	10,98	3,1	4,3	3,1	4,3	0,4	-0,6
1	8	1175	-883	-6272	1239	207	-81	206	24,26	58,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7
1	8	1184	-3967	-3610	701	-4	-5	-4	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7
1	8	1185	-911	-4140	4194	116	-3	-116	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8
1	8	1186	-1143	-3961	8092	-115	0	-113	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8
1	8	1220	-307	-2188	1394	-151	-157	150	22,74	91,59	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6
1	8	1221	-717	-2212	332	-216	-245	208	19,55	50,36	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6
1	8	1222	-2352	-2306	2865	608	589	510	7,67	10,70	3,1	4,3	3,1	4,3	0,4	-0,6

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9																
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmg/m	Ay s. cmg/m	Ax i. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag. kg/cm	eta mm
1	9	7	-8054	-74913	13454	-648	0	348	22,51	6,66	3,1	13,5	3,1	13,5	1,8	-0,5
1	9	32	-3537	-18507	2692	-7	0	2	99,90	22,64	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. -----	Ax i. cmg/m	Ay i. -----	Atag. -----	σt kg/cmq	eta mm
1	9	33	-11272	-43285	7651	-58	0	-34	35,36	9,68	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,6	
1	9	43	-3517	-21171	1202	2	0	-7	99,90	25,06	6,3	17,7	6,3	17,7	0,9	-0,5	
1	9	70	-13027	-63083	10436	0	0	10	32,16	7,90	3,1	13,5	3,1	13,5	1,4	-0,5	
1	9	71	-6860	-17510	4703	-5	0	2	60,70	23,93	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,5	
1	9	83	-875	-19621	3121	-125	0	-75	99,90	27,04	6,3	17,7	6,3	17,7	1,3	-0,5	
1	9	84	-4263	-34563	4531	-2	0	-6	97,89	12,12	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6	
1	9	85	-3035	-18196	4205	-3	0	0	99,90	27,40	3,1	13,5	3,1	13,5	0,9	-0,5	
1	9	86	-321	58	5039	-101	-285	-77	40,44	9,18	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	
1	9	87	-2416	-11160	1375	-8	0	-4	99,90	45,39	3,1	14,6	3,1	14,6	0,9	-0,5	
1	9	88	-10412	-25011	7964	-2	0	-1	42,49	20,90	6,3	16,7	6,3	16,7	1,1	-0,5	
1	9	89	-4324	154	7092	-4	-201	-99	96,15	12,28	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	
1	9	90	2263	-11873	2017	-1	0	-1	21,12	44,69	6,3	17,7	6,3	17,7	1,3	-0,5	
1	9	120	-5448	-44110	2294	3	0	-10	76,51	11,30	3,1	13,5	3,1	13,5	1,1	-0,6	
1	9	121	-3800	-17526	4069	-1	0	-2	99,90	23,91	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,5	
1	9	131	-194	-19152	5497	-124	0	-86	51,29	27,71	6,3	17,7	6,3	17,7	1,3	-0,5	
1	9	132	-139	-22920	253	106	0	-105	29,67	18,28	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7	
1	9	133	-1692	-24011	3902	132	0	-128	99,90	20,77	3,1	13,5	3,1	13,5	1,1	-0,5	
1	9	134	131	-16824	1616	-96	0	90	24,15	30,11	3,1	14,6	3,1	14,6	1,3	-0,5	
1	9	163	-1621	-34943	560	-172	0	-148	75,30	14,27	3,1	13,5	3,1	13,5	1,1	-0,6	
1	9	164	-1246	-18363	2416	175	0	-83	53,71	22,82	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,5	
1	9	174	-232	-17952	5686	133	0	-51	48,68	29,56	6,3	17,7	6,3	17,7	1,3	-0,5	
1	9	175	-32	-15733	545	-71	0	61	39,73	26,63	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7	
1	9	176	-570	-18287	1047	89	0	-74	87,80	27,27	3,1	13,5	3,1	13,5	1,1	-0,5	
1	9	177	-383	-23276	2939	79	0	-52	72,80	21,76	3,1	14,6	3,1	14,6	1,3	-0,5	
1	9	184	-1546	-20130	3412	212	0	-49	69,14	26,36	6,3	17,7	6,3	17,7	1,3	-0,6	
1	9	185	-5	-6892	501	-79	-639	63	33,98	21,72	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7	
1	9	215	-2197	-32953	3596	-191	0	-162	74,22	15,13	3,1	13,5	3,1	13,5	1,1	-0,7	
1	9	216	-965	-17430	3068	194	0	-53	30,22	24,04	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,5	
1	9	227	2838	-20059	5034	4	0	-1	16,74	26,06	6,3	16,7	6,3	16,7	1,1	-0,5	
1	9	228	815	7435	3215	351	-10	-87	6,06	3,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	
1	9	229	-7855	-28941	9563	-2	0	-3	56,29	18,33	6,3	17,7	6,3	17,7	1,3	-0,5	
1	9	230	-1026	-15879	5009	280	0	-84	16,04	31,40	3,1	13,5	3,1	13,5	0,9	-0,5	
1	9	231	-110	-317	2055	337	-319	-81	8,23	9,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	
1	9	232	-1905	-20003	5312	-268	0	-67	34,82	25,32	3,1	14,6	3,1	14,6	0,9	-0,5	
1	9	266	-965	-21914	6213	-854	45	-193	3,58	22,32	3,1	13,5	3,1	13,5	0,9	-0,7	
1	9	267	-997	-16898	3044	245	6	-90	19,83	24,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	
1	9	273	-168	-15886	3247	278	0	-70	20,19	33,40	6,3	17,7	6,3	17,7	0,9	-0,6	
1	9	274	211	-5584	1040	-220	-701	-185	10,98	15,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7	
1	9	295	182	-3660	4842	-931	-569	239	3,49	16,63	3,9	3,9	3,9	3,9	0,6	-0,8	
1	9	306	1233	-7781	4827	-520	0	180	4,07	64,08	3,1	13,5	3,1	13,5	0,8	-0,7	
1	9	307	-749	-12593	2026	-275	13	-146	13,88	32,95	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,6	
1	9	313	-375	-12195	2934	-273	-1	-101	22,67	43,47	6,3	17,7	6,3	17,7	0,8	-0,6	
1	9	314	192	4125	3177	-465	15	-164	12,12	12,68	7,1	7,1	7,1	7,1	0,8	-0,7	
1	9	330	-1175	-6336	6011	140	28	130	91,52	64,29	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4	-0,8	
1	9	340	-698	-4388	2221	326	1060	-143	20,98	20,87	6,3	16,7	6,3	16,7	0,5	-0,7	
1	9	341	-1197	-5693	1663	-249	716	-137	41,26	21,74	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5	-0,6	
1	9	350	129	905	2378	411	944	-278	13,87	5,65	7,1	7,1	7,1	7,1	1,4	-0,7	
1	9	353	-1752	-7642	3927	-267	728	-154	66,53	34,08	9,4	20,9	9,4	20,9	0,5	-0,6	
1	9	398	-427	-4746	6435	-275	-3	62	14,54	89,10	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4	-0,8	
1	9	403	331	-2166	5033	-242	0	39	11,92	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4	-0,8	
1	9	413	-1075	-6597	2738	-214	-538	-153	27,93	29,45	3,1	4,8	3,1	4,8	0,5	-0,7	
1	9	414	-1110	-6857	665	-153	0	-38	62,36	61,11	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6	
1	9	425	-145	410	1929	65	-9	-64	67,36	60,21	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4	-0,6	
1	9	427	-403	-9845	779	-36	12	-32	99,90	44,33	3,1	6,1	3,1	6,1	0,5	-0,6	
1	9	452	-879	-842	2408	-204	-67	-54	30,79	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,2	-0,8	
1	9	464	-937	-11292	7501	-92	6	-83	99,90	37,47	3,9	3,9	3,9	3,9	1,2	-0,6	
1	9	475	-893	-4800	4667	-672	-1123	-232	4,66	6,72	3,1	4,8	3,1	4,8	0,6	-0,7	
1	9	476	-999	-3559	326	-141	-293	53	65,88	49,71	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6	
1	9	478	-435	-12287	3490	79	0	-67	82,84	35,93	3,1	6,1	3,1	6,1	0,5	-0,6	
1	9	486	-287	-1748	4944	165	291	-134	20,00	35,32	3,1	4,8	3,1	4,8	0,6	-0,7	
1	9	492	-336	-666	501	109	223	-80	46,01	22,09	3,9	3,9	3,9	3,9	1,2	-0,8	
1	9	500	-644	-5209	727	-115	-5	-112	58,26	79,73	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6	
1	9	508	-10826	-18313	8019	-1	13	-3	39,23	23,06	3,9	3,9	3,9	3,9	1,2	-0,7	
1	9	516	-7258	-16883	6405	5	5	-5	57,36	26,08	3,1	6,1	3,1	6,1	0,8	-0,6	
1	9	642	67	-1841	5210	-187	-346	140	13,73	18,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	
1	9	643	-4081	-10019	6233	2	0	6	99,90	41,83	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,5	
1	9	672	-4642	-16344	2849	7	0	-21	89,03	25,64	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	
1	9	673	-918	-18673	4866	-127	0	-89	75,89	22,44	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6	
1	9	715	-3406	-19153	6308	-5	0	-3	99,90	21,88	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,5	
1	9	724	-41	-20200	5426	-125	0	-90	22,29	20,74	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6	
1	9	759	-1242	-22356	3956	202	0	-109	37,07	18,74	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,6	
1	9	774	-477	-17349													

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmg/m -----					kg/cmq	mm
1	9	951	-1157	-11404	1271	254	12	-134	21,14	43,29	3,1	13,5	3,1	13,5	0,8		-0,5
1	9	952	-868	-11323	1091	233	-1	-118	19,40	36,98	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,5
1	9	953	-409	-13113	1607	246	-1	-103	13,29	38,60	3,1	14,6	3,1	14,6	0,8		-0,6
1	9	976	-1069	-6109	876	276	817	-140	32,27	18,22	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5		-0,6
1	9	986	1608	3693	1515	732	489	417	3,65	3,68	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5		-0,7
1	9	987	-41	1848	3412	357	-644	267	9,44	3,92	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4		-0,7
1	9	1002	12	-796	1472	-210	-296	-189	12,63	12,87	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1013	-1317	-5517	879	-239	703	-127	48,59	35,83	6,3	16,7	6,3	16,7	0,5		-0,5
1	9	1014	-1326	-5801	700	-238	709	-124	27,95	15,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,5
1	9	1015	-1489	-6539	948	-252	750	-131	49,48	33,30	6,3	17,7	6,3	17,7	0,5		-0,6
1	9	1071	-280	-5119	415	-250	479	207	12,21	32,78	3,1	4,8	3,1	4,8	0,5		-0,7
1	9	1072	-624	-5047	1277	241	394	140	15,56	36,93	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1073	-1097	-7745	607	190	12	85	36,69	53,36	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1074	-824	-4065	1547	-212	-400	-116	21,97	33,98	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1090	-31	7590	2270	-119	8	85	28,77	3,92	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4		-0,6
1	9	1091	-144	1102	6350	-126	8	-81	30,09	25,49	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4		-0,7
1	9	1092	-7	-3618	7639	101	0	-59	33,24	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4		-0,7
1	9	1107	-1215	-5147	822	-173	391	-81	52,59	37,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1108	-1190	-5604	1252	-162	417	-78	60,94	34,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1109	-624	-9907	1303	-143	15	-75	35,85	41,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1110	-432	-13740	1631	-104	14	79	47,48	31,82	3,1	6,1	3,1	6,1	0,5		-0,6
1	9	1111	-1058	-7188	659	-123	9	-33	96,22	57,60	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1112	-631	-7878	545	-108	9	-29	64,66	52,65	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1113	-448	-10093	585	-86	11	-18	72,33	41,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1138	-551	-2019	5182	115	-157	-77	59,91	96,39	3,9	3,9	3,9	3,9	1,2		-0,7
1	9	1144	-775	-3349	1414	-248	-402	103	16,42	28,56	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	9	1149	-1085	-3869	757	-124	-296	55	96,85	49,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1150	-1242	-6742	422	101	0	-39	99,90	62,12	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1151	-649	-4599	479	117	353	-59	57,07	41,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1176	-874	-5883	1273	174	5	-173	34,13	70,65	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	9	1183	-4110	-1329	955	-8	-132	-106	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,2		-0,7
1	9	1223	-526	-5693	1812	100	-6	-100	62,48	72,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,6
1	9	1224	-948	-5781	1474	-99	5	-98	99,90	71,95	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,6
1	9	1225	-3447	-5758	1084	5	4	-4	99,90	72,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,6

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmq/m -----				kg/cmq	mm	
1	10	28	-9476	-35785	4629	82	278	-1	40,61	13,16	3,1	14,6	3,1	14,6	0,6		-0,6
1	10	35	-6976	-29562	3807	56	227	-7	55,54	15,94	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,7
1	10	72	-5731	-840	639	-1	146	42	73,05	47,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,6
1	10	73	-1331	-7718	1792	107	72	25	99,90	62,98	6,3	17,7	6,3	17,7	0,5		-0,6
1	10	74	-486	-9261	1813	53	87	-12	99,90	52,47	6,3	17,7	6,3	17,7	0,5		-0,7
1	10	75	-4216	-27386	3709	17	87	-7	95,68	17,95	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	76	-4695	-570	1111	-9	124	52	87,73	43,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,6
1	10	77	-3739	-23776	2853	0	52	4	99,90	20,87	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,7
1	10	122	537	-21219	746	-27	-14	-17	30,21	23,72	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	123	20	-21893	1325	-56	0	42	45,79	23,14	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,7
1	10	124	130	-21726	223	-119	-13	-28	20,08	23,19	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	125	1032	-18734	604	-84	-17	23	13,30	26,81	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,7
1	10	165	-290	-21722	1217	-38	-1	-33	99,90	23,31	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	166	-446	-20262	321	42	-2	-40	99,90	24,98	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,7
1	10	167	925	-17264	966	-26	49	-6	20,45	28,58	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	168	158	-16154	1359	-73	59	-52	29,42	30,31	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,7
1	10	217	1894	-16814	2180	-7	21	6	24,53	31,19	6,3	17,7	6,3	17,7	0,5		-0,6
1	10	218	3272	-6512	1036	11	31	-11	14,22	77,89	6,3	17,7	6,3	17,7	0,4		-0,7
1	10	219	1008	-15262	1247	-10	2	6	21,88	33,14	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	220	4278	1171	560	12	39	-5	5,47	15,56	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	10	221	481	-19552	1311	-17	11	-12	37,17	25,77	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,8
1	10	268	-1323	-9669	400	2	23	-1	99,90	51,17	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	269	-1054	-9113	558	82	33	-17	99,90	53,73	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,8
1	10	308	-1502	-7863	1334	3	5	-9	99,90	64,06	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	309	-1177	-7676	2175	0	4	0	99,90	65,65	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,8
1	10	342	-2068	-4110	988	2	0	-4	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	10	343	-531	-3375	1051	5	-1	-5	99,90	99,90	9,4	20,3	9,4	20,3	0,5		-0,7
1	10	344	-1122	-6031	1749	4	-4	-4	99,90	90,65	9,4	20,3	9,4	20,3	0,5		-0,7
1	10	345	-1069	-6571	1512	-14	0	-7	99,90	80,11	6,3	17,2	6,3	17,2	0,5		-0,6
1	10	346	-456	-2416	1052	0	0	-3	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	10	347	-1161	-6490	1304	-9	0	-3	99,90	81,11	6,3	17,2	6,3	17,2	0,5		-0,8
1	10	415	220	-5159	589	-29	0	-19	49,81	84,78	3,1	5,5	3,1	5,5	0,5		-0,6
1	10	416	-30	-6707	680	-36	0	-30	82,10	65,20	3,1	5,5	3,1	5,5	0,5		-0,7
1	10	417	470	-5362	323	-59	-13	-27	23,82	79,66	3,1	5,5	3,1	5,5	0,4		-0,8
1	10	418	-402	-8392	896	0	0	6	99,90	52,11	3,1	5,5	3,1	5,5	0,5		-0,7
1	10	419	37	-8917	449	29	0	-22	80,79	49,04	3,1	5,5	3,1	5,5	0,4		-0,7
1	10	420	-180	-6313	473	17	5	-12	99,90	68,76	3,1	5,5	3,1	5,5	0,4		-0,8
1	10	421	247	-4538	439	-68	11	-8	27,99	94,11	3,1	5,5	3,1	5,5	0,5		-0,6
1	10	422	-164	-6233	362	78	30	-16	44,93	67,04	3,1	5,5	3,1	5,5	0,4		-0,8
1	10	457	371	-6465	214	-12	10	6	98,94	70,34	6,3	8,7	6,3	8,7	0,5		-0,7
1	10	458	1995	-1362	439	23	-2	-17	21,75	99,90	6,3	8,7	6,3	8,7	0,4		-0,8
1	10	459	154	-5807	815	-43	0	-11	44,53	75,28	3,1	5,5	3,1	5,5	0,5		-0,6

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmq/m -----					kg/cmq	mm
1	10	460	363	439	1207	36	15	-34	34,67	41,01	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	10	461	-102	-9440	794	67	-1	-24	48,03	46,27	3,1	5,5	3,1	5,5	0,4		-0,8
1	10	501	138	125	632	16	28	-12	99,90	99,90	9,4	11,3	9,4	11,3	0,6		-0,7
1	10	502	-615	-4271	633	-46	42	-39	99,90	99,90	9,4	11,3	9,4	11,3	0,6		-0,8
1	10	503	-653	-5266	695	-63	-6	-43	99,90	85,98	6,3	8,1	6,3	8,1	0,6		-0,7
1	10	504	-153	-1021	615	33	-3	-28	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	10	505	-1529	-5595	861	4	-4	-5	99,90	81,18	6,3	8,1	6,3	8,1	0,6		-0,8
1	10	526	0	-5080	1526	86	4	-36	31,29	85,52	3,1	5,5	3,1	5,5	0,6		-0,7
1	10	527	221	-5572	1099	-19	0	-7	60,96	78,49	3,1	5,5	3,1	5,5	0,6		-0,7
1	10	528	339	-4411	318	-101	-23	-46	19,25	94,36	3,1	5,5	3,1	5,5	0,6		-0,8
1	10	529	-193	-7411	1282	-56	0	-37	76,98	59,01	3,1	5,5	3,1	5,5	1,0		-0,7
1	10	530	37	-7432	968	-53	0	46	46,67	58,84	3,1	5,5	3,1	5,5	0,6		-0,8
1	10	531	-206	-5957	881	45	0	-33	99,90	73,42	3,1	5,5	3,1	5,5	0,7		-0,8
1	10	532	116	-4157	767	-105	21	-53	22,61	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	1,0		-0,7
1	10	533	-101	-4520	328	94	35	-49	32,15	89,81	3,1	5,5	3,1	5,5	0,7		-0,8
1	10	545	-1059	-5123	1961	-109	24	-22	99,90	81,58	3,1	5,5	3,1	5,5	1,0		-0,7
1	10	546	-48	-4966	1821	-76	-7	-41	74,61	91,65	6,3	8,7	6,3	8,7	1,0		-0,7
1	10	547	-769	-5539	2073	105	38	-16	93,63	73,88	3,1	5,5	3,1	5,5	0,7		-0,8
1	10	548	-2284	-7522	381	28	91	8	99,90	51,70	3,1	5,5	3,1	5,5	1,0		-0,7
1	10	549	-1465	826	1007	0	52	-3	99,90	18,31	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,7
1	10	550	-2551	-8061	425	36	107	-13	99,90	47,70	3,1	5,5	3,1	5,5	0,7		-0,8
1	10	551	133	-2810	931	69	11	-37	62,58	99,90	6,3	8,7	6,3	8,7	0,7		-0,8
1	10	857	-530	-5209	933	0	0	-2	99,90	80,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. cmq/m	Ax i. -----	Ay i. cmq/m	Atag. -----	σt kg/cmq	eta mm
1	11	28	-5001	-32189	4144	-401	0	145	36,34	15,38	3,1	13,1	3,1	13,1	0,7		-0,6
1	11	37	-658	-5362	2015	-74	-6	53	99,90	91,39	3,1	13,1	3,1	13,1	0,7		-0,7
1	11	75	-4321	-28152	3441	-21	-35	-47	92,60	17,39	3,1	13,1	3,1	13,1	0,7		-0,6
1	11	78	-1014	-5887	295	111	44	-10	99,90	78,42	3,1	13,1	3,1	13,1	0,7		-0,7
1	11	124	-1015	-22076	896	-131	0	-53	82,31	22,43	3,1	13,1	3,1	13,1	0,7		-0,6
1	11	126	-635	-5729	757	117	1	-29	55,64	86,24	3,1	13,1	3,1	13,1	0,7		-0,7
1	11	167	-511	-17814	311	96	99	-67	66,56	26,38	3,1	13,1	3,1	13,1	0,6		-0,6
1	11	169	392	-5974	1447	93	4	-28	19,54	82,39	3,1	13,1	3,1	13,1	0,6		-0,7
1	11	219	-294	-13861	290	-103	4	38	37,84	35,63	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,6
1	11	222	115	-7518	2049	-52	-8	-7	41,39	65,24	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,7
1	11	268	26	-9739	246	-66	6	-18	38,88	50,56	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,6
1	11	270	-30	-7836	1588	55	-4	14	51,41	62,93	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,7
1	11	308	-41	-7655	277	58	47	12	49,89	61,05	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,6
1	11	310	-123	-7878	1872	49	43	16	75,06	59,73	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,7
1	11	345	-904	-6742	445	6	0	-35	99,90	77,02	6,3	16,2	6,3	16,2	0,5		-0,6
1	11	348	-1807	-8544	610	-16	0	-5	99,90	60,77	6,3	16,2	6,3	16,2	0,5		-0,7
1	11	415	5	-5055	1043	57	19	-41	46,19	83,63	3,1	5,6	3,1	5,6	0,5		-0,6
1	11	421	124	-4647	1031	101	48	-30	23,24	85,30	3,1	5,6	3,1	5,6	0,5		-0,6
1	11	423	135	-5444	97	-86	3	-17	26,62	80,03	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4		-0,7
1	11	459	104	-4721	987	154	-6	18	16,18	91,74	3,1	5,6	3,1	5,6	0,5		-0,6
1	11	462	194	-4083	382	-57	-5	13	34,29	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4		-0,7
1	11	503	-724	-3532	652	-110	-383	41	99,90	49,74	6,3	8,8	6,3	8,8	0,6		-0,7
1	11	506	-398	-3452	300	-39	0	-19	99,90	99,90	6,3	8,8	6,3	8,8	0,6		-0,7
1	11	526	-250	-5004	1079	-112	-19	-91	31,53	84,38	3,1	5,6	3,1	5,6	0,6		-0,7
1	11	532	-118	-2640	1433	162	256	-87	17,93	64,07	3,1	5,6	3,1	5,6	1,0		-0,7
1	11	534	66	-645	401	-134	-71	-55	18,92	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,5		-0,7
1	11	545	-554	-2706	1920	178	366	4	22,84	37,96	3,1	5,6	3,1	5,6	1,0		-0,7
1	11	548	-1008	-3064	2702	-166	-629	-50	44,38	15,03	3,1	5,6	3,1	5,6	1,0		-0,7
1	11	552	49	-219	398	-35	-76	25	65,97	91,28	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4		-0,7
1	11	644	-1549	-8913	1682	-150	-3	142	91,20	46,88	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	11	645	-1147	-10297	3159	15	0	-29	99,90	40,70	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	11	716	-619	-11810	2822	69	-4	-60	99,90	35,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	11	760	-46	-11421	2363	-103	-1	-76	27,39	36,66	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,6
1	11	811	-60	-10337	2175	69	-2	22	42,64	40,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	11	858	-70	-9250	1737	41	0	-7	79,74	45,30	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	11	911	-120	-7913	1688	-47	-18	-11	78,19	51,82	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	11	977	-1409	-6846	623	0	0	-16	99,90	64,73	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5		-0,6
1	11	1075	-224	-7324	107	-58	44	-30	80,57	56,43	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4		-0,7
1	11	1076	-90	-6041	797	-73	-4	-49	42,61	68,94	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,6
1	11	1077	58	-5457	1315	-74	22	-24	33,34	73,82	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	11	1132	82	-4722	857	-53	31	9	43,07	83,29	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	11	1177	-521	-3743	776	-54	0	22	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	0,6		-0,7
1	11	1245	-30	-2287	669	-87	-8	-59	31,95	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,6		-0,7
1	11	1246	-95	-2031	1000	102	-170	-91	29,30	85,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	11	1247	-16	-1593	952	118	147	-91	23,04	94,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	11	1288	-133	-350	191	-100	-35	-14	31,39	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,5		-0,7
1	11	1289	-161	-619	707	-62	-128	3	60,15	44,22	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	11	1290	-136	320	624	87	149	-67	36,94	14,49	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 12																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kam/m	My kam/m	Mxy kam/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. cmg/m	Ax i. -----	Ay i. -----	Atag. -----	σt ka/cmg	eta mm

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 12																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	12	37	-624	-5700	228	-93	0	-49	89,70	89,62	3,1	15,1	3,1	15,1	0,7		-0,7
1	12	38	-1505	-7393	314	-14	0	7	99,90	69,09	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4		-0,8
1	12	78	94	-5879	502	119	132	-8	20,67	70,56	3,1	15,1	3,1	15,1	0,7		-0,7
1	12	79	-3	-6840	620	113	83	24	23,78	66,68	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4		-0,8
1	12	126	168	-5786	706	121	42	-31	19,17	82,45	3,1	15,1	3,1	15,1	0,7		-0,7
1	12	127	145	-6672	749	-100	62	-31	23,07	70,17	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4		-0,8
1	12	169	222	-5902	459	85	12	-20	24,53	84,97	3,1	15,1	3,1	15,1	0,6		-0,7
1	12	170	261	-6486	1028	-84	6	-22	23,72	78,03	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4		-0,8
1	12	222	-15	-7728	638	46	85	10	60,84	59,65	3,1	15,1	3,1	15,1	0,5		-0,7
1	12	223	-10	-6661	898	-72	29	-20	37,86	73,60	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,8
1	12	270	-67	-7830	405	-74	0	-26	40,03	65,24	3,1	15,1	3,1	15,1	0,5		-0,7
1	12	271	-22	-7365	819	-50	-4	-14	55,72	68,98	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,8
1	12	310	-251	-7794	424	49	38	11	99,90	62,62	3,1	15,1	3,1	15,1	0,5		-0,7
1	12	311	-175	-7630	582	57	61	9	71,03	62,09	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,8
1	12	348	-1804	-8640	114	-33	0	-6	99,90	61,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,5		-0,7
1	12	349	-1504	-7745	269	-31	0	-1	99,90	69,05	6,3	18,3	6,3	18,3	0,3		-0,8
1	12	423	45	-5413	863	-74	-1	-22	34,05	81,41	3,1	6,1	3,1	6,1	0,4		-0,7
1	12	424	-54	-5681	981	65	27	-10	44,95	74,28	3,1	6,1	3,1	6,1	0,3		-0,8
1	12	462	154	-3873	779	-69	0	-19	31,09	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,4		-0,7
1	12	463	61	-4468	692	54	14	4	44,18	95,98	3,1	6,1	3,1	6,1	0,3		-0,8
1	12	506	-384	-3476	693	-45	0	-24	99,90	99,90	6,3	9,2	6,3	9,2	0,6		-0,7
1	12	507	-417	-3432	597	-42	0	-28	99,90	99,90	6,3	9,2	6,3	9,2	0,4		-0,8
1	12	534	88	-648	677	-127	62	20	19,56	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,5		-0,7
1	12	535	58	-911	54	125	71	-44	20,41	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,3		-0,8
1	12	552	-16	-68	568	-49	-108	-34	57,01	50,55	3,1	6,1	3,1	6,1	0,4		-0,7
1	12	553	-7	-42	286	-31	-110	-11	88,62	48,24	3,1	6,1	3,1	6,1	0,2		-0,8
1	12	646	-1475	-7926	539	0	-6	0	99,90	52,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	12	647	-128	-7394	767	-68	15	-38	50,03	55,57	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	12	717	38	-7025	754	-35	46	-29	67,95	55,97	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	12	761	405	-6948	838	2	45	-1	56,81	56,59	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	12	812	-3	-7021	406	-31	-6	10	86,94	59,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	12	859	-23	-7301	350	37	25	-24	76,97	55,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	12	912	-143	-7340	689	-43	-4	14	98,63	56,81	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	12	978	-1405	-7070	89	-12	0	-3	99,90	62,67	6,3	6,3	6,3	6,3	0,3		-0,7
1	12	1075	-160	-7471	227	65	55	15	56,26	55,03	3,1	6,1	3,1	6,1	0,4		-0,7
1	12	1078	-65	-6340	427	-47	-2	10	66,41	65,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	12	1079	-119	-6634	410	67	44	-26	49,74	62,44	3,1	6,1	3,1	6,1	0,3		-0,8
1	12	1080	-27	-5550	389	44	8	-21	65,95	74,51	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,8
1	12	1133	72	-4347	233	35	19	-19	62,37	92,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,8
1	12	1178	-398	-3142	228	-42	1	-29	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	0,4		-0,8
1	12	1245	13	-2253	695	62	40	29	42,37	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,6		-0,7
1	12	1248	-17	-2096	362	-35	-2	16	80,99	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,8
1	12	1249	-32	-2379	93	79	26	-35	35,59	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,4		-0,8
1	12	1250	33	-1372	392	61	0	-25	41,64	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,8
1	12	1288	84	-236	617	-118	56	30	20,95	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,5		-0,7
1	12	1291	39	-469	401	75	66	-47	33,91	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,8
1	12	1292	66	-344	177	107	64	-27	23,35	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,2		-0,8
1	12	1293	-53	-259	410	62	81	-57	47,98	51,10	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,8

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 13																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	13	35	-4309	-18901	3151	49	171	18	87,00	24,06	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,7
1	13	38	-1527	-6406	754	-6	-1	-20	99,90	77,22	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	77	-2295	-22861	2706	-215	0	44	64,43	21,66	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,7
1	13	79	-673	-6641	409	-87	0	14	99,90	74,57	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	125	-681	-19244	855	-153	0	-42	34,38	25,73	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,7
1	13	127	77	-6561	1506	-105	0	35	23,60	75,48	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	168	-402	-16567	739	-94	0	-68	54,20	29,89	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,7
1	13	170	302	-6149	2006	124	-2	-43	16,96	80,29	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	221	-199	-13016	454	-111	8	-24	29,88	37,83	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	223	238	-6492	1948	58	18	-10	31,76	74,33	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	269	81	-8640	664	74	-4	8	32,22	57,07	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	271	230	-7366	1836	-52	0	-10	34,53	67,22	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	309	-72	-7519	836	-43	0	-12	76,41	65,86	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	311	-189	-7611	2275	-67	0	-26	57,46	65,06	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	347	-1244	-4616	318	-1	0	20	99,90	99,90	6,3	16,2	6,3	16,2	0,5		-0,8
1	13	349	-1556	-7424	766	12	54	1	99,90	65,33	6,3	16,2	6,3	16,2	0,5		-0,8
1	13	417	56	-5579	314	-76	0	-52	32,72	78,53	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4		-0,8
1	13	422	-52	-6154	435	99	13	-40	28,68	69,82	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4		-0,8
1	13	424	-21	-5792	199	-65	0	-7	42,86	75,63	3,1	5,6	3,1	5,6	0,3		-0,8
1	13	461	-97	-6487	798	132	34	-11	22,04	64,18	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4		-0,8
1	13	463	-45	-4601	247	-58	-4	-25	50,63	94,38	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4		-0,8
1	13	505	-729	-3612	854	-99	-340	39	99,90	55,29	6,3	8,8	6,3	8,8	0,6		-0,8
1	13	507	-459	-2411	202	43	0	15	99,90	99,90	6,3	8,8	6,3	8,8	0,4		-0,8
1	13	528	-87	-4445	446	-122	0	-85	23,75	98,56	3,1	5,6	3,1	5,6	0,6		-0,8
1	13	533	-159	-2856	617	134	218	-83	22,95	73,63	3,1	5,6	3,1	5,6	0,7		-0,8
1	13	535	36	-1289	408	-129	6	-39	20,14	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,3		-0,8
1	13	547	-674	-3193	1502	148	-634	-15	36,40	47,82	3,1	5,6	3,1	5,6	0,7		-0,8
1	13	550	-1146	-3512	2646	178	645	60	44,68	16,22	3,1	5,6	3,1	5,6	0,7		-0,8

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 13																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmq/m -----					kg/cmq	mm
1	13	553	48	-274	359	40	79	-30	59,00	95,21	3,1	5,6	3,1	5,6	0,3		-0,8
1	13	648	-2260	-8856	1343	-6	0	-12	99,90	47,31	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	13	649	-881	-10770	2200	94	92	45	99,90	35,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	13	718	-189	-11843	2466	68	0	-39	56,78	35,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	13	762	-20	-11194	2294	83	0	-69	33,25	37,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	13	813	5	-10027	2274	-63	-18	-24	42,14	41,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	13	860	84	-8854	2180	-51	10	5	44,55	46,85	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	13	913	-153	-7626	2043	36	28	-20	99,90	53,02	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	13	979	-1351	-6904	679	5	1	11	99,90	64,09	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5		-0,8
1	13	1079	-90	-6558	541	-66	0	-26	47,74	66,80	3,1	5,6	3,1	5,6	0,3		-0,8
1	13	1081	-42	-6398	691	74	0	-46	38,50	65,50	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,8
1	13	1082	-32	-5893	795	-74	-1	-29	38,14	70,97	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,8
1	13	1134	-22	-4952	722	-48	0	-12	58,98	84,56	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,8
1	13	1179	-578	-4264	459	47	-1	20	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	0,4		-0,8
1	13	1249	1	-2316	169	-90	0	-60	29,55	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4		-0,8
1	13	1251	-59	-3533	331	106	0	-84	26,97	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,8
1	13	1252	-33	-1742	411	115	130	-85	23,96	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,8
1	13	1292	-193	-683	608	-90	0	-12	38,74	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,3		-0,8
1	13	1294	-197	-653	196	-70	124	-7	55,84	51,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,8
1	13	1295	-153	346	390	-87	-162	66	37,99	13,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,8

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 14																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. ----- cmq/m	Ay s. ----- cmq/m	Ax i. ----- cmq/m	Ay i. ----- cmq/m	Atag. ----- cmq/m	σt kg/cmq	eta mm
1	14	21	-3854	-18299	1455	9	0	-21	99,90	27,30	3,9	13,7	3,9	13,7	1,7		-0,6
1	14	27	-2863	-7898	3985	-300	-1316	67	47,02	16,61	3,9	13,7	3,9	13,7	0,9		-0,5
1	14	44	10972	-5959	4758	48	-762	-38	2,63	30,26	3,9	13,7	3,9	13,7	1,0		-0,5
1	14	63	-877	-17674	12735	-323	5	-63	14,68	28,19	3,9	13,7	3,9	13,7	1,7		-0,6
1	14	94	2698	-13266	7343	-751	0	123	3,17	37,65	3,9	13,7	3,9	13,7	1,0		-0,5
1	14	113	13710	-10175	3946	55	55	0	2,11	46,66	3,9	13,7	3,9	13,7	1,5		-0,6
1	14	137	-681	-12535	6145	307	-9	60	14,33	39,59	3,9	13,7	3,9	13,7	0,9		-0,5
1	14	156	-1041	-13184	5098	264	0	13	22,15	37,89	3,9	13,7	3,9	13,7	1,5		-0,7
1	14	180	-868	-10013	5345	224	0	39	25,72	49,89	3,9	13,7	3,9	13,7	0,9		-0,6
1	14	208	-1134	-11658	3156	-238	6	19	28,98	42,66	3,9	13,7	3,9	13,7	1,4		-0,7
1	14	235	-375	-8574	5105	226	76	-36	17,93	53,59	3,9	13,7	3,9	13,7	0,9		-0,6
1	14	259	-734	-9539	1365	-207	2	23	26,15	52,26	3,9	13,7	3,9	13,7	1,4		-0,7
1	14	280	-629	-11463	4357	-187	0	-51	28,13	43,58	3,9	13,7	3,9	13,7	0,9		-0,6
1	14	299	-538	-7655	867	119	-3	-45	55,62	65,02	3,9	13,7	3,9	13,7	1,4		-0,7
1	14	317	-2260	-9712	3105	194	0	126	89,49	53,91	7,1	16,8	7,1	16,8	0,9		-0,6
1	14	322	-930	-6206	1495	-68	0	-51	99,90	84,36	7,1	16,8	7,1	16,8	1,3		-0,7
1	14	364	-314	-8880	1206	56	13	-53	99,90	47,79	3,1	4,6	3,1	4,6	0,9		-0,6
1	14	377	-132	-4174	3204	163	11	2	17,99	99,90	3,1	4,6	3,1	4,6	1,2		-0,7
1	14	428	-782	-9285	4681	-117	19	-90	71,41	45,45	3,1	4,6	3,1	4,6	0,9		-0,6
1	14	447	-250	-3943	4129	167	16	-42	19,15	99,90	3,1	4,6	3,1	4,6	1,2		-0,7
1	14	481	-1045	-3795	2543	-258	-643	161	35,42	22,83	6,3	7,8	6,3	7,8	0,9		-0,6
1	14	495	-501	-3701	3651	53	58	-47	99,90	99,90	6,3	7,8	6,3	7,8	1,1		-0,7
1	14	518	-56	-2135	1181	126	474	-124	22,31	15,85	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7		-0,6
1	14	523	-9	-1569	3133	-204	-1	-33	13,15	99,90	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7		-0,7
1	14	538	-1586	-3842	3215	482	1364	261	8,71	4,12	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7		-0,6
1	14	542	-91	-426	3111	-77	-125	-65	40,22	49,72	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7		-0,7
1	14	650	265	583	105	95	103	-82	26,65	15,85	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4		-0,5
1	14	651	-152	-3560	623	-37	34	34	99,90	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4		-0,4
1	14	652	-507	1254	1519	96	81	83	78,58	12,00	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4		-0,4
1	14	653	9740	1859	6503	71	215	-96	2,89	6,29	3,9	3,1	3,9	3,1	0,8		-0,5
1	14	654	17066	-82	837	30	86	36	1,73	34,87	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4		-0,4
1	14	655	15668	4317	1822	78	127	38	1,83	4,35	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4		-0,4
1	14	763	15759	3611	801	18	-19	-12	1,89	6,33	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4		-0,6
1	14	764	13525	1062	29	-24	-37	-17	2,18	16,96	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4		-0,6
1	14	765	10154	2644	1795	21	102	-12	2,90	6,65	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4		-0,5
1	14	766	1442	-384	1406	171	85	-61	10,00	62,86	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4		-0,6
1	14	767	1994	-465	1365	247	81	-19	7,08	84,06	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4		-0,6
1	14	768	1337	-673	3061	-220	-109	-63	9,00	68,74	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4		-0,5
1	14	814	-874	-4131	2668	-137	4	-31	67,70	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4		-0,6
1	14	815	-1284	-2586	1008	-190	0	-15	53,11	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4		-0,6
1	14	816	-778	-4846	4357	151	29	28	48,66	81,57	3,9	3,1	3,9	3,1	0,6		-0,5
1	14	861	-728	-6015	1903	-120	-4	-31	73,13	69,20	3,9	3,1	3,9	3,1	0,5		-0,6
1	14	862	-911	-4922	813	-156	-6	-19	53,54	84,23	3,9	3,1	3,9	3,1	0,5		-0,6
1	14	863	-607	-7086	3289	-129	0	-25	53,00	59,13	3,9	3,1	3,9	3,1	0,5		-0,5
1	14	914	-697	-6331	1102	-102	4	-63	99,90	65,78	3,9	3,1	3,9	3,1	0,5		-0,6
1	14	915	-977	-6339	542	-78	3	-23	99,90	65,78	3,9	3,1	3,9	3,1	0,5		-0,6
1	14	916	-700	-8152	1930	-120	74	-65	69,15	47,02	3,9	3,1	3,9	3,1	0,5		-0,5
1	14	980	-1322	-6192	807	1	0	-2	99,90	71,56	7,1	6,3	7,1	6,3	0,9		-0,6
1	14	981	-1504	-6645	957	0	0	0	99,90	66,68	7,1	6,3	7,1	6,3	0,9		-0,6
1	14	982	-1341	-8441	1694	-113	-39	65	99,90	50,21	7,1	6,3	7,1	6,3	0,9		-0,6
1	14	1023	-216	-4944	2220	132	24	18	24,62	82,98	3,1	4,6	3,1	4,6	1,3		-0,7
1	14	1083	-481	-5689	1155	-91	2	60	69,82	73,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	14	1084	-811	-6643	1382	83	5	-33	99,90	62,62	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	14	1085	-558	-8440	1623	94	0	-61	75,43	49,65	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	14	1086	-579	-12995	771	111	19	-90	55,83	32,68	3,1	4,6	3,1	4,6	0,9		-0,6
1	14	1087	-385	-5163	1864	51	0	-11	99,90	81,11	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 14																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cm/gm -----					kg/cmq	mm
1	14	1088	-417	-6012	1676	84	0	-12	69,92	69,71	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	14	1089	-372	-8183	958	103	3	-26	42,79	51,06	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	14	1135	-479	-4351	2593	-91	0	-66	69,44	96,30	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	14	1136	-898	-5130	2599	-110	0	-56	99,90	81,69	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	14	1137	-741	-5982	1470	-123	-7	-60	59,51	69,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	14	1180	-538	-2394	1727	-94	-187	-77	99,90	88,23	6,3	6,3	6,3	6,3	0,9		-0,6
1	14	1181	-608	-2906	1918	-99	-314	-65	99,90	52,58	6,3	6,3	6,3	6,3	0,9		-0,6
1	14	1182	-867	-3593	4389	-137	-414	68	97,36	39,02	6,3	6,3	6,3	6,3	0,9		-0,6
1	14	1234	-102	-2324	3180	-186	3	-72	15,30	99,90	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7		-0,7
1	14	1253	-87	-1836	1339	128	143	-99	22,67	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	14	1254	191	-2233	1379	128	175	-73	17,90	83,15	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	14	1255	570	-3071	864	102	-235	-87	16,13	61,80	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	14	1256	1862	-784	5189	90	-304	-127	8,85	17,82	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7		-0,6
1	14	1257	-37	-1284	1188	96	152	-47	29,11	76,06	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	14	1258	-50	-1486	665	132	262	-42	21,22	25,87	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	14	1259	-17	-1698	1867	148	355	-64	18,33	15,85	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	14	1277	-48	-668	3088	-160	61	-31	17,25	99,90	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7		-0,7
1	14	1296	-88	-633	1125	-90	138	61	33,51	38,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	14	1297	-272	-712	691	-119	223	36	29,96	18,49	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	14	1298	-309	-611	1149	-110	386	25	35,00	8,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	14	1299	-721	-2983	2570	-150	445	-114	37,73	25,39	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7		-0,6
1	14	1300	-50	-292	1139	100	110	97	28,32	34,29	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	14	1301	-13	-336	713	76	91	-57	35,99	49,20	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	14	1302	-319	504	399	-149	-270	114	23,56	8,22	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmg/m -----					kg/cmq	mm
1	1	1	-1887	-7006	3168	44	22	-50	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	2	-5117	-19878	6719	-581	-2835	-18	31,48	4,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,9
1	1	16	-228	-607	4951	-249	-941	-77	13,95	3,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7
1	1	17	-1488	-7951	2505	-323	-1463	-38	19,77	5,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	18	-1894	-9834	3322	-289	-1058	96	36,83	18,28	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	19	-2835	-14763	3648	-360	-1471	-83	41,23	14,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	20	-2600	-25939	3157	-201	0	-44	99,90	28,05	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	1	46	-5302	-9051	4113	35	0	22	99,90	80,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,9
1	1	47	-1531	-22843	3570	-193	0	-50	78,61	31,85	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	1	57	-631	-17446	2898	-296	0	57	13,81	41,71	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	58	-307	-548	4813	159	392	19	24,98	9,42	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7
1	1	59	-937	-17376	3781	-283	0	110	17,48	41,88	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	60	-1321	-24326	3948	-378	0	-104	13,51	29,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	61	-4201	-37289	5821	356	532	112	65,45	16,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,9
1	1	96	-3541	-11770	4396	0	0	15	99,90	61,82	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,9
1	1	97	-1286	-18254	3622	-125	0	-43	99,90	39,86	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	107	-438	-13163	2842	-177	0	-34	24,27	55,28	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	108	-77	-17368	2813	-144	150	-17	23,11	38,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	109	-590	-14238	3817	-190	0	91	25,13	51,11	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	110	-764	-19386	3901	-259	0	-88	17,88	37,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	111	-951	-25344	2780	205	219	-58	31,27	26,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-1,0
1	1	139	-732	-12411	4111	-68	-11	-23	99,90	58,14	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,9
1	1	140	-878	-15206	3703	-89	0	-18	99,90	47,85	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,9
1	1	150	417	-9627	2443	106	0	-19	20,25	75,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	151	198	-153	2994	-201	32	-42	13,99	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	152	-565	-11886	3883	-172	0	57	28,56	61,22	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	153	-635	-16119	3953	-214	0	-55	21,82	45,14	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	154	-115	-16106	3079	163	-2	-53	20,87	45,13	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0
1	1	182	-256	-12302	3446	113	0	-15	36,80	59,15	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	183	-677	-11602	3549	-189	-17	-20	27,40	61,84	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	195	1097	-11583	2387	-117	0	-12	12,77	62,82	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	196	414	-5664	3114	221	7	42	11,64	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	197	-267	-10346	3073	149	0	-42	26,10	70,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	198	-529	-9283	4314	167	0	-49	28,83	78,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	199	-742	-7383	5980	158	0	-42	41,10	98,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,7
1	1	200	-369	-12420	6483	166	0	-40	25,00	58,59	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,7
1	1	201	947	-12899	3271	-137	0	22	12,65	56,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	202	-782	-10614	3947	-155	0	-20	45,64	68,56	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	203	-466	-9848	3925	145	0	-35	33,32	73,89	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	204	-240	-9588	3098	164	0	-39	22,74	75,89	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	205	-1204	-14451	4006	-173	0	18	67,87	50,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	206	270	-12000	3240	149	0	-22	17,42	60,64	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0
1	1	237	-259	-11326	3222	84	0	22	57,02	64,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0
1	1	238	-611	-10860	3432	-75	0	33	99,90	67,00	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	248	1668	-2480	3579	245	322	93	7,12	44,05	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	249	389	-4917	2880	-197	1	17	12,95	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	250	2452	-7798	3217	-153	0	31	7,11	93,31	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	251	3484	-17777	9806	128	0	-29	5,88	40,93	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4		-0,7
1	1	252	-583	-10913	3934	-174	0	-88	28,59	66,68	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	253	-395	-8884	4281	198	0	-104	20,22	81,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	254	157	-9713	2656	-175	0	51	16,20	74,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	255	778	563	2215	225	-147	-83	9,92	14,73	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. -----	Ax i. cmg/m	Ay i. -----	Atag. -----	σt kg/cmq	eta mm
1	1	256	-723	-14451	4002	-236	0	76	20,03	50,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	257	322	-10710	3352	144	0	-19	17,29	67,94	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0
1	1	282	-456	-9445	3049	-49	3	29	99,90	76,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0
1	1	283	-736	-10068	3257	-71	14	44	99,90	71,32	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	293	-719	-2506	3648	605	782	26	5,95	6,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	294	-431	-3283	2215	-202	-296	101	20,29	76,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	1	295	-701	-3708	3667	-370	427	-95	10,71	42,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	296	-905	-13936	3875	-310	51	40	14,92	50,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	297	-448	-9713	3387	-132	0	51	38,07	74,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0
1	1	319	-1628	-8183	3197	2	9	0	99,90	87,99	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0
1	1	320	-699	-8767	3064	-71	-2	37	99,90	82,86	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	328	-143	-1470	3117	-291	-593	-188	11,35	7,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	329	-866	-6738	1573	-108	0	-103	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,8
1	1	330	-264	-1421	3061	-84	-121	-74	57,39	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	331	-667	-10174	3030	-81	233	71	99,90	57,05	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	1	332	-1893	-9098	3143	-3	123	8	99,90	69,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0
1	1	371	-134	-6542	825	73	0	-53	53,39	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,8
1	1	373	915	-384	1035	-68	116	25	17,84	42,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,8
1	1	374	-256	-6788	3337	-69	0	-21	77,55	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0
1	1	375	-336	-6611	3065	79	0	-9	74,71	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	383	-417	-1319	2332	-195	-442	-141	21,00	10,56	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	1	384	-267	-1293	1912	-103	-280	-57	42,34	22,84	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	1	385	-344	-1472	1596	-95	-197	-67	54,59	67,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	1	386	-421	-573	2855	-102	-106	-18	56,22	73,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	387	-49	-992	1533	-99	109	-37	33,57	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	1	388	-317	-701	2009	72	90	19	83,78	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	1	389	-277	-864	1274	80	98	25	63,72	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	1	390	-46	-887	2390	-92	261	14	35,96	19,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	391	914	-252	1909	-99	113	16	15,22	36,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	1	392	1469	-861	1806	58	194	50	13,66	31,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	1	393	-195	-241	2479	-136	133	13	27,35	29,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	394	-829	-1533	2824	-120	271	-25	96,46	30,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	395	-478	-1875	3860	-96	-184	-51	71,88	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	396	-331	-1568	2935	-79	-264	-34	73,45	34,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	397	-421	-1359	2922	-179	-375	135	23,58	13,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	398	-333	-644	2823	-163	-74	-23	24,80	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	399	-260	-1271	3827	104	-132	-85	41,59	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	400	-278	-1164	3069	100	109	-65	45,44	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	401	-338	-970	2610	-85	-129	-47	65,86	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	402	-108	-1092	3144	-82	233	-43	44,75	27,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	403	-194	-536	2816	-230	-67	-23	15,01	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	404	-147	-817	3994	87	98	-32	44,29	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	405	-262	-752	3354	74	197	-28	68,97	27,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	406	-271	-4499	2675	-200	-5	26	18,42	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,8
1	1	407	106	-6302	3102	83	-1	2	33,02	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0
1	1	430	-169	-5420	3144	-76	0	-30	54,67	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,0
1	1	431	-455	-5666	2964	-96	9	30	68,69	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,9
1	1	432	477	-1050	2498	37	138	-14	33,56	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,8
1	1	433	351	1780	1198	-162	-158	46	15,44	8,56	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,8
1	1	434	438	-710	2135	121	306	-30	18,17	13,73	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	1	435	772	1944	1197	-105	-172	-24	16,08	7,84	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	1	436	7	-1175	3507	110	337	-41	28,18	15,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	437	-74	33	1884	112	-44	-33	30,23	65,16	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,8
1	1	438	116	-669	1202	-84	125	49	32,21	61,59	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,8
1	1	439	143	495	1099	147	-147	-44	19,17	15,32	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,8
1	1	440	206	-839	1130	112	218	-40	23,14	24,98	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	1	441	575	459	1724	87	-158	-24	20,29	14,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	1	448	2237	-606	3402	-65	246	19	9,68	17,49	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	449	669	-515	1488	95	181	25	18,11	25,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	1	450	333	-467	3207	83	193	22	25,76	22,05	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	451	-55	-409	3820	84	111	34	40,36	47,64	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	452	-132	-570	2709	-201	-94	15	16,82	98,93	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	453	-354	-1121	2890	-225	-149	-38	16,86	90,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,8
1	1	454	88	-6350	3173	89	12	-37	31,61	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-1,1
1	1	483	-104	-768	1442	-68	-229	-28	55,25	21,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	484	-382	-1840	1449	-73	-265	-25	99,90	43,89	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,9
1	1	491	447	1517	2163	217	693	-98	11,65	3,61	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	492	-186	-917	2683	-96	-245	-59	41,60	21,77	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	493	386	879	2016	38	95	-23	37,83	15,87	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-1,1
1	1	511	18														

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. -----	Ax i. cmg/m	Ay i. -----	Atag. -----	σt kg/cmq	eta mm
1	1	598	-688	-1816	3831	-201	-207	-146	25,11	87,79	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	599	-108	-101	1795	-71	-176	-45	52,63	18,99	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	1	600	-102	-20	4316	74	101	-68	49,51	31,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	601	-557	-1940	3337	-94	-231	-41	95,03	75,28	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	602	-354	-416	2334	-71	-114	-54	98,08	46,01	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	603	-292	-198	5655	-150	-149	-78	26,62	24,64	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,7
1	1	604	-668	-8875	3773	-134	-6	-122	51,99	81,48	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	605	-326	-1202	3852	-53	-165	-25	99,90	77,18	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	606	-721	-9196	6847	-201	-18	199	25,84	77,65	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,7
1	1	607	-943	-9797	3300	-117	0	-84	99,90	74,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	608	-798	-6267	4394	-78	0	-46	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7
1	1	609	-710	-3651	6694	-98	-316	65	99,90	72,81	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,7
1	1	610	-972	-9078	6757	268	-34	-256	19,53	77,32	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,7
1	1	611	-628	-2458	3754	-124	-232	-104	57,76	95,81	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	612	-601	-5909	3210	-101	-11	-86	90,39	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	613	-497	-2261	3630	-116	-225	89	51,09	94,36	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	614	-733	-8099	6318	-168	-16	167	36,02	88,14	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,7
1	1	615	-902	-10412	6630	175	0	-138	41,36	69,88	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,7
1	1	616	-1223	-6465	4171	167	0	-114	76,13	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	617	-1031	-6280	3443	-118	0	-94	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	618	-1058	-6076	4223	147	5	98	83,91	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	619	-749	-8416	6380	172	2	117	35,16	86,28	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,7
1	1	620	-1270	-11653	6540	-128	-17	-124	99,90	61,59	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,8
1	1	621	-695	-7275	3160	-66	-4	47	99,90	99,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	1	622	-1335	-13258	5978	191	-4	188	61,70	54,73	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,8
1	1	623	-2483	-12750	6314	-14	0	32	99,90	57,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,8
1	1	624	-3233	-8461	3481	-4	8	38	99,90	85,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	1	625	-1155	-13783	5282	-110	0	83	99,90	52,79	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,8
1	1	626	-3988	-11602	6537	-69	-1	-114	99,90	62,68	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,9
1	1	627	-2079	-15261	8234	-177	0	33	99,90	47,68	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1		-0,9
1	1	688	-3037	-13557	3303	-2	0	14	99,90	53,67	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	693	-170	-10437	2571	-106	0	-45	35,89	69,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	694	-673	-7400	2762	-144	0	18	44,67	98,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	695	-263	-539	4879	121	90	62	33,88	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7
1	1	696	-641	-10617	2846	-174	0	93	30,45	68,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	697	-787	-7674	4516	151	0	-49	48,86	94,82	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7
1	1	698	-663	-9285	5661	-131	0	-55	53,97	78,37	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,7
1	1	699	-779	-11527	6113	113	0	37	99,90	63,13	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,8
1	1	700	-1362	-2765	4345	224	225	-91	42,11	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7
1	1	701	-1229	-2446	3437	180	237	-50	62,80	92,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	702	-1231	-6281	4309	205	0	84	45,04	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7
1	1	703	-648	-9273	5838	148	0	-97	41,24	78,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,7
1	1	704	-1072	-13344	5443	100	0	-37	99,90	54,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,8
1	1	705	-1572	-10265	3588	-135	0	56	99,90	70,89	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	1	706	-995	-14329	4134	-195	0	-89	36,87	50,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	707	-2452	-17560	6265	0	-53	-13	99,90	40,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,9
1	1	735	-1121	-13308	3066	157	0	62	78,08	54,68	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	740	-224	-10083	2049	-136	0	56	28,10	72,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	1	741	-176	-1274	2997	153	122	-34	23,39	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	742	-94	-9459	3841	-109	0	63	31,62	76,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	743	-680	-11554	5362	171	0	60	32,56	62,98	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,8
1	1	744	-1160	-2959	4466	218	288	-35	34,71	75,75	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7
1	1	745	-1342	-2416	3503	221	310	-32	42,74	46,98	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	746	-1270	-2845	4384	199	315	-57	51,25	59,59	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7
1	1	747	-820	-3469	5153	165	285	-66	41,84	82,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,7
1	1	748	-940	-13002	4624	141	0	-46	77,76	55,97	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,8
1	1	749	-926	-11667	3729	167	0	-32	48,57	62,37	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	750	-587	-13986	3035	129	0	-39	48,91	52,03	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	1	751	-366	-15580	4648	114	-35	-51	42,45	45,71	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-1,0
1	1	785	-518	-12517	3236	129	-14	-2	43,48	57,51	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,9
1	1	791	-273	-2384	3361	-177	243	-12	21,24	84,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	1	792	-327	-1473	2848	-208	171	-21	18,18	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	793	-137	-7753	2889	-135	0	34	26,10	93,85	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	1	794	-669	-10969	4403	167	0	36	33,50	66,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,8
1	1	795	-1075	-2966	4210	243	327	37	25,19	57,57	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	1	796	-1254	-2373	3608	228	325	-18	34,89	39,28	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	797	-1090	-2783	3981	228	301	-37	29,03	64,01	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	798	-840	-3155	4213	169	282	-40	41,08	80,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	1	799	-772	-12157	3886	142	0	-17	54,79	59,85	3,1	3,1	3,				

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmg/m	Ay s. cmg/m	Ax i. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag. kg/cmq	eta mm
1	1	845	-697	-10608	3739	93	-3	43	99,90	68,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9
1	1	846	-681	-11218	3910	165	0	33	34,97	64,87	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	847	-429	-12188	4083	148	0	-52	30,98	59,70	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	848	-6	-11411	3389	-99	0	-30	31,79	63,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	883	-800	-9869	2909	77	0	38	99,90	73,73	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9
1	1	888	283	-1783	2371	-167	-302	-53	15,69	29,60	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7
1	1	889	-178	-1552	2028	120	-148	-97	31,15	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7
1	1	890	-271	-5433	2008	137	-2	56	29,31	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7
1	1	891	-228	-7151	4142	175	0	73	20,92	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	1	892	-288	-6268	2802	-104	0	57	43,08	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7
1	1	893	256	-1449	2743	-178	230	-42	15,10	43,85	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7
1	1	894	-786	-8454	3566	227	-1	133	22,37	85,98	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	895	-753	-5722	3854	-89	0	-43	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	896	-827	-4999	3638	-99	0	-74	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	1	897	-772	-5074	3545	-135	9	-93	62,80	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	1	898	-477	-2220	3390	-165	-228	-134	27,93	89,75	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	899	-701	-9447	3584	-62	16	44	99,90	75,82	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9
1	1	900	-728	-10109	3915	58	-21	20	99,90	70,61	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,9
1	1	901	-1166	-10469	4618	151	-15	-69	95,22	68,60	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,8
1	1	902	-240	-9654	3327	79	11	26	59,62	74,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	956	-1596	-8375	3139	2	2	-18	99,90	86,66	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9
1	1	960	-658	-2886	4022	-140	-250	-121	46,44	92,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	961	-452	-2137	3594	-99	-342	-36	64,21	29,11	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	962	-420	-1798	3359	-98	-333	-57	61,22	23,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	963	-365	-1976	3166	-103	-324	31	50,29	29,48	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	964	-436	-2221	3059	-138	-280	102	34,95	54,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	965	-730	-8427	3227	-80	0	43	99,90	86,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9
1	1	966	-761	-8533	3435	-62	13	23	99,90	84,11	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9
1	1	967	-755	-7770	3988	-85	4	67	99,90	93,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	968	-1569	-7460	3369	0	13	2	99,90	95,98	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	1017	-330	-7352	3430	44	0	-26	99,90	98,98	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	1018	-434	-7470	3257	60	0	-29	99,90	97,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	1019	-450	-7348	3112	75	3	-24	99,90	98,67	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9
1	1	1020	-264	-6478	3225	67	0	-12	82,29	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	1034	-373	-6980	2627	-164	-18	-26	25,46	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,8
1	1	1035	-492	-4887	4774	123	-1	-49	45,88	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,8
1	1	1036	-481	-1922	3902	95	-208	-51	74,06	92,77	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	1037	-488	-1416	3312	114	-207	-25	52,43	55,03	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	1038	-327	-1361	2872	85	-194	22	63,45	60,80	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	1039	-297	-1663	3020	99	-154	41	47,17	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	1040	-395	-3935	4757	101	0	-17	54,34	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,8
1	1	1041	-404	-1113	3759	124	213	-13	39,47	34,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	1042	-359	-961	3189	103	228	-12	49,18	25,71	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	1043	-252	-1052	2839	126	216	-15	32,01	31,49	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7
1	1	1044	-243	-1069	3024	90	110	12	49,40	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	1045	-446	-7737	2985	47	33	15	99,90	90,21	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9
1	1	1046	-349	-7768	3035	81	28	36	74,20	90,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9
1	1	1047	-484	-7764	3377	97	34	59	72,04	89,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9
1	1	1048	-314	-6638	2963	101	5	-13	47,26	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9
1	1	1049	-225	-6564	3046	118	0	-10	33,60	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9
1	1	1050	-250	-6271	3241	79	0	-14	61,42	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,9
1	1	1051	-74	-7452	3339	-88	0	-12	39,30	97,64	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	1052	-161	-7410	3624	44	0	-17	99,90	98,20	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	1053	-59	-6661	3505	-67	0	-18	51,88	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	1116	-216	-5259	3009	97	0	38	42,51	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	1119	-321	-537	4683	135	171	61	31,37	27,94	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,8
1	1	1120	-300	-598	3685	123	201	33	34,77	23,20	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	1121	-209	-516	3116	98	204	-23	41,89	21,31	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	1122	-158	-555	2785	134	211	-42	26,94	20,88	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7
1	1	1123	-133	-510	2925	139	161	-69	25,24	29,95	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7
1	1	1124	-390	-5309	2878	-78	1	-15	89,09	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9
1	1	1125	-363	-5145	3010	-107	40	-43	46,57	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9
1	1	1126	-554	-4868	3199	127	-5	-58	47,34	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,9
1	1	1127	19	-4715	3484	63	0	-27	47,88	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-1,0
1	1	1153	-297	-1503	1363	-95	-261	-53	50,73	32,75	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-1,0
1	1	1161	-135	180	4871	-101	-98	-88	36,49	26,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,8
1	1	1162	-7	-322	3699	57	59	57	55,59	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	1	1163	-65	-310	3036	-60	-62	-60	59,07	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	1	1164	-51	-289	2772	-62	-64	-62	55,50	97,32	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7
1	1	1165	-47	-204	2948	110	118	-108	29,80	32,71	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	1166	-453	-2084	1694	-92	-276	-17	74,04	49,57	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,9
1	1	1167	-613	-2978	1962	99	345	37	99,45	51,84	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,9
1	1	1168	-290	-1799	2362	144	465	-64	27,87	11,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,9
1	1	1169	84	-306	1758	-38	-104	-21	65,79	44,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-1,0
1	1	1203	-20	-167	3877	103	107	102	30,85	35,30	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	1	1204	-29	-416	3156	-67	-75	64	49,29	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	1	1205	-183	-343	1616	-78	67	-77	54,24	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,7
1	1	1206	-103	-339	1041	-59	-66	-57	65,81	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,7
1	1	1207	-102	138	2051	86	78	85	41,85	33,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8
1	1	1208	10	-501	1108	-124	-126	-124	24,93	44,03	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,8
1	1	1227	29	-538	1280	89	114	-58	34,08	56,93	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-1,0

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	cmg/m					kg/cmq	mm
1	1	1228	-168	-1592	1375	62	147	48	71,76	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1229	-322	-1571	1552	107	141	35	43,60	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,9
1	1	1230	-266	-743	1362	-116	205	37	36,00	25,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1231	248	897	1261	-126	-86	-67	20,27	16,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,1
1	1	1232	103	-71	1187	106	102	-76	26,66	33,22	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1233	-3	6	1193	85	110	-38	37,05	28,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1260	-352	-1774	1705	-81	-145	-40	74,64	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1261	48	-2253	1967	-78	174	54	37,48	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1262	-273	-1192	2084	178	223	101	21,21	34,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1263	972	3589	1216	-178	299	145	10,73	4,36	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,8
1	1	1264	-449	-1058	1892	117	229	-36	46,34	27,88	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1265	-567	-1378	2045	125	-293	30	50,16	22,22	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1266	-371	-559	2473	187	-407	89	21,48	9,06	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,9
1	1	1270	-83	-155	1253	95	160	-32	36,39	21,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1271	-56	-973	1419	101	-246	27	32,97	22,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1272	-286	-1475	1630	-148	-215	30	26,89	52,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,9
1	1	1273	-34	35	1263	107	191	-86	30,38	16,04	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1274	100	-195	1451	127	-43	-36	22,70	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,1
1	1	1275	50	8	1133	-79	103	35	36,85	30,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1276	-124	14	1148	-82	64	-78	45,94	47,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-1,0
1	1	1303	-249	-814	1950	134	-266	18	29,32	17,79	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1304	-476	-584	1940	156	-244	-65	30,16	17,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1305	-464	-304	1872	122	-651	33	43,99	5,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1306	-863	-3256	3190	152	-690	113	54,99	9,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,8
1	1	1307	0	-107	2354	117	232	89	26,66	14,22	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,9
1	1	1308	20	-447	1948	-109	-257	-71	28,23	15,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9
1	1	1309	-741	1105	1877	750	1365	-597	4,68	2,10	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,9

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	2	3	-378	-28644	5043	114	0	-50	43,35	25,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	2	4	117	-394	8236	62	99	-9	41,55	56,20	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2		-0,6
1	2	5	2309	8524	6522	-23	-23	-18	10,95	3,16	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,5
1	2	9	5466	18497	12062	83	273	35	4,42	2,39	3,1	5,7	3,1	5,7	1,8		-0,5
1	2	10	-282	-2804	2005	52	-426	49	99,90	25,15	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,5
1	2	48	-4314	-22841	7983	-25	206	54	99,90	29,13	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2		-0,6
1	2	49	-315	-676	10675	57	71	-24	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,6		-0,6
1	2	50	3169	12715	8874	-50	110	43	7,59	3,67	3,1	5,7	3,1	5,7	1,3		-0,6
1	2	51	571	-12865	2934	-49	-25	22	27,03	55,54	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,5
1	2	66	3636	6463	8802	-69	55	33	6,44	3,96	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4		-0,5
1	2	98	-47	-14133	6294	-169	-1	-56	19,03	51,46	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,6
1	2	99	27	-9710	9856	72	-48	22	41,68	71,44	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5		-0,6
1	2	100	637	3599	1079	45	117	42	26,21	5,87	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,6
1	2	101	-169	-640	6286	188	84	67	18,42	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,5
1	2	116	796	2021	5335	-142	70	-53	13,33	10,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,6
1	2	141	-68	254	6392	-176	-73	34	18,51	30,59	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,6
1	2	142	-93	-8798	9048	-117	8	26	29,26	81,97	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4		-0,6
1	2	143	63	-12973	1050	73	54	65	39,14	53,88	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,6
1	2	144	546	206	6977	200	-42	21	11,88	47,77	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1		-0,5
1	2	159	239	-11462	4941	157	13	30	17,01	62,80	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,6
1	2	186	-266	1945	5373	188	76	4	19,75	10,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,6
1	2	187	399	348	6083	84	-58	-7	23,95	31,76	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,6
1	2	188	1211	5439	5047	-101	-125	69	12,89	4,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,6
1	2	189	617	2357	6371	-283	81	44	8,83	8,83	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,5
1	2	211	306	-14860	12322	-190	-21	-27	13,93	48,34	3,1	3,1	3,1	3,1	1,9		-0,6
1	2	239	58	1570	5192	134	-42	35	22,30	14,02	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,7
1	2	240	777	1558	5979	87	-60	-23	17,65	12,98	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	2	241	15093	8987	6589	401	215	-35	2,67	2,50	5,7	3,1	5,7	3,1	1,0		-0,6
1	2	242	3292	1674	2711	-331	-55	41	4,37	12,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,5
1	2	244	10593	-1677	4066	423	-447	209	3,45	11,98	5,7	3,1	5,7	3,1	0,6		-0,6
1	2	262	11362	2652	11653	-167	-44	40	3,89	9,00	5,7	3,1	5,7	3,1	1,7		-0,6
1	2	264	373	-4352	1259	-587	383	-73	4,97	59,82	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	2	266	1564	-4389	551	-528	366	99	4,41	64,06	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,7
1	2	284	177	-10061	5880	105	92	-32	24,91	66,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,7
1	2	285	265	3705	7320	43	-80	-43	42,08	6,19	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,6
1	2	286	2666	-1594	4740	112	489	-124	13,53	10,01	5,7	3,1	5,7	3,1	0,7		-0,6
1	2	287	1237	-8271	5896	-218	-7	-108	8,65	87,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	2	289	3102	-2244	3270	1082	1632	312	3,92	2,26	5,7	3,1	5,7	3,1	0,5		-0,6
1	2	302	3351	566	1718	-100	97	62	6,42	19,21	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,6
1	2	304	1887	-5471	4781	-231	-25	-120	6,94	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7
1	2	306	1986	-5709	2717	323	0	144	5,65	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	2	323	-2165	-11634	2828	8	0	-55	99,90	62,54	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	2	324	1513	7056	5899	50	116	-33	13,91	3,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,7
1	2	325	1579	5166	4762	274	-262	-272	6,83	3,61	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	2	326	269	-1501	2114	-109	-230	-79	22,29	45,85	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,5
1	2	336	-92	-437	2148	-87	-169	66	40,78	26,01	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,6
1	2	338	-829	-1762	7858	203	-205	175	28,18	86,69	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1		-0,7
1	2	340	-395	-1599	4009	-156	-160	114	27,81	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	2	352	-778	-2777	4074	-513	-534	434	7,33	13,77	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,6

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmg/m	Ay s. cmg/m	Ax i. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag. kg/cmq	eta mm
1	2	378	2463	6272	4096	278	-32	49	5,53	4,20	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	2	379	-802	-17963	6244	-112	-30	-105	99,90	39,88	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7
1	2	380	-155	-9381	4870	-74	0	66	55,16	77,57	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6
1	2	381	1123	16	4606	-112	46	21	12,89	65,13	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,5
1	2	442	1433	6307	3297	-102	-47	-27	11,61	4,09	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7
1	2	443	3090	-704	3422	-134	224	72	6,33	21,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	2	444	12895	3777	4540	155	308	-95	1,92	4,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6
1	2	445	2495	1541	2891	-143	73	-50	7,20	12,37	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,5
1	2	473	-2363	-2265	270	445	293	-14	17,03	48,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,0	-0,7
1	2	475	330	-1246	586	450	204	-90	6,43	46,99	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,7
1	2	479	16311	1651	3116	201	-129	-112	2,77	9,72	5,7	3,1	5,7	3,1	0,5	-0,7
1	2	480	7875	652	513	119	77	38	3,07	20,48	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,7
1	2	485	1046	2419	3489	-80	-90	77	15,51	8,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	2	486	-6	-1357	1034	-102	-172	-87	30,82	86,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,7
1	2	489	2315	3945	7546	61	121	-46	9,55	5,42	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,7
1	2	490	248	-582	2969	224	150	99	12,40	36,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	2	498	-290	-1654	762	-178	-269	156	21,38	35,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,7
1	2	510	-61	297	1934	90	90	-90	37,51	25,11	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7
1	2	513	374	1925	4553	-102	-132	95	21,45	8,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,5
1	2	514	-150	446	2734	170	-118	-95	20,31	18,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6
1	2	590	406	-582	3889	76	-77	57	25,37	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,5
1	2	591	691	-9016	7579	91	0	-84	18,27	80,70	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,5
1	2	656	-196	-627	6579	19	123	-2	99,90	58,54	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,6
1	2	657	-272	-262	5614	35	68	-13	99,90	79,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	2	658	-184	-9901	7937	55	0	32	89,92	73,49	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6
1	2	659	70	-5647	8073	47	0	-16	56,97	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6
1	2	660	958	-6488	7515	49	0	-31	19,46	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6
1	2	661	1778	-11254	11090	40	0	-58	12,79	64,65	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7	-0,6
1	2	689	-238	-602	8835	-117	87	40	34,52	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,5
1	2	725	208	-6761	8951	73	0	11	32,32	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6
1	2	726	661	-7736	8138	74	7	-19	20,72	93,32	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6
1	2	727	579	-12147	9437	84	14	34	20,62	59,27	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,6
1	2	736	-47	-10757	8114	-126	0	15	25,97	67,64	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,5
1	2	775	-80	-7197	9372	-115	25	8	29,42	97,76	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6
1	2	776	276	-7653	8704	-120	0	-20	20,62	95,08	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6
1	2	777	233	-10825	7937	74	23	29	30,92	65,87	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6
1	2	787	173	-8797	6414	-166	-4	91	16,89	82,41	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,5
1	2	822	880	-190	7458	81	-67	5	17,03	68,41	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6
1	2	823	1272	-6616	9680	63	23	10	14,77	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,6
1	2	824	692	-8090	10440	80	0	15	19,50	89,91	3,1	3,1	3,1	3,1	1,6	-0,6
1	2	833	8086	-7054	1962	-119	0	-9	3,00	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,5
1	2	867	1886	1102	5653	71	-79	-17	10,77	15,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	2	868	3662	-181	5489	64	-81	-18	6,47	51,49	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,6
1	2	869	6761	-6588	6219	59	0	-46	3,78	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0	-0,6
1	2	884	1682	-6947	7821	-234	-34	-42	7,28	99,86	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6
1	2	919	13324	1423	8299	98	-50	43	3,54	14,53	5,7	3,1	5,7	3,1	1,2	-0,6
1	2	920	9878	645	1930	120	34	20	2,51	28,60	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,6
1	2	921	4960	354	2706	145	-147	-64	4,36	16,68	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6
1	2	922	3562	-307	10723	60	-115	-92	6,68	38,68	3,1	3,1	3,1	3,1	1,6	-0,6
1	2	923	3244	-49	11132	62	-66	-30	7,21	51,26	3,1	3,1	3,1	3,1	1,6	-0,6
1	2	924	2643	105	8907	88	134	-85	7,94	21,40	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6
1	2	925	9317	1037	2209	-74	-374	315	2,76	6,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7
1	2	926	14381	566	640	-120	-196	-203	1,78	11,95	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,7
1	2	927	16119	746	123	-86	-94	-93	1,63	17,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,0	-0,7
1	2	928	14744	686	699	-99	218	-207	1,76	10,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,7
1	2	929	8202	1220	2294	-399	-375	-318	2,30	6,06	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7
1	2	930	2140	126	4361	-320	342	296	5,50	8,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	2	931	3285	-334	2545	-325	-257	-199	4,41	14,22	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7
1	2	932	5762	-404	457	-47	-129	-91	4,45	36,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,7
1	2	933	3837	-403	2243	-283	-235	-203	4,28	16,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7
1	2	934	3345	138	4144	262	-299	-298	4,79	9,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	2	935	5263	-70	2300	217	-199	-84	3,77	16,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7
1	2	936	8110	550	591	-211	112	-99	2,73	17,75	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,6
1	2	937	8857	421	2733	-455	291	-234	2,10	9,22	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6
1	2	938	2583	-94	2699	153	-192	-97	6,88	17,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7
1	2	939	2215	-212	4197	-121	187	135	8,24	19,09	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,6
1	2	940	3633	-295	5401	-325	386	-54	4,18	8,84	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,6
1	2	942	905	1012	5833	44	-71	-30	20,83	16,56	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,6
1	2	943	1684	638	5238	48	-67	-27	12,92	22,14	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6
1	2	944	2855	-2449	4290	70	0	43	7,84	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,6
1	2	958	-563	-6825	2066	-158	0	-147	32,60	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,6
1	2	983	-157	-512	10910	101	110	-92	37,59	58,92	3,1	3,1	3,1	3,1	1,6	-0,6
1	2	984	458	1064	11772	-45	-48	-44	31,71	18,15	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7	-0,6
1	2	985	273	551	11505	-91	-76	89	25,49	22,32	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7	-0,6
1	2	994	-297	-416	5596	-321	-335	-318	10,83	10,84	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,7
1	2	995	-149	-564	2537	205	208	-205	16,56	21,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7
1	2	996	-170	-908	492	-97	-99	-96	40,11	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,7
1	2	997	-104	-480	2203	-211	194	-210	15,70	22,16	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,7
1	2	998	-9	-564	4951	-291	-308	-291	10,79	12,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	2	999	155	-271	4192	-163	-168	162	17,34	22,70	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	2	1000	163	61	4687	-201	-204	200	14,29	14,81	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----cmg/m-----					kg/cmq	mm
1	2	1001	20	98	5289	404	461	390	7,69	6,62	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,6
1	2	1004	32	890	5946	-45	-36	-42	65,02	22,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,6
1	2	1005	193	1090	5423	-44	-50	-43	47,10	17,62	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	2	1006	-31	-385	4019	59	87	-51	56,77	70,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,6
1	2	1025	1082	-6747	5996	-112	-14	-79	13,14	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,7
1	2	1026	282	1418	4601	73	-112	68	29,48	11,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7
1	2	1027	868	3690	3820	-72	-175	-67	18,02	5,16	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,6
1	2	1028	218	-6373	6207	-100	0	-70	24,94	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,6
1	2	1029	602	-5342	4766	190	-11	-59	12,07	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,5
1	2	1030	128	-4941	5985	88	-2	44	30,63	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	2	1117	5935	-1031	2528	98	-152	86	4,02	73,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,6
1	2	1154	13184	1560	1056	135	39	-36	1,91	14,28	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	2	1155	8382	541	991	143	86	-82	2,84	20,98	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	2	1156	2658	517	2610	183	-184	120	6,34	12,86	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	2	1157	-145	819	3979	76	26	23	52,49	25,95	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	2	1158	-177	495	4064	-121	-52	-48	30,86	28,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	2	1159	520	436	4080	128	154	127	16,64	15,31	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	2	1187	6602	325	314	152	152	67	3,43	16,54	3,1	3,1	3,1	3,1	0,0		-0,7
1	2	1188	2716	79	564	302	199	-171	5,06	15,04	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,7
1	2	1189	-645	406	1932	300	-266	-244	13,65	10,00	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	2	1190	-202	-172	1315	139	142	138	26,88	25,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	2	1191	-149	-217	2442	-188	-193	187	18,22	18,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	2	1192	341	695	2696	239	253	-236	11,26	9,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	2	1193	1066	549	2509	-263	-232	-182	8,09	10,60	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	2	1194	6430	406	714	-117	111	-102	3,66	19,80	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,7
1	2	1195	9564	785	188	-38	-58	56	2,79	20,88	3,1	3,1	3,1	3,1	0,0		-0,7
1	2	1196	8950	534	376	-57	106	-102	2,91	18,65	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,7
1	2	1197	4822	737	1702	-176	206	-190	4,26	10,75	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	2	1198	367	617	3445	177	202	-171	14,25	11,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	2	1199	-172	-526	2588	-100	-106	-99	38,53	64,75	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	2	1200	-263	-478	703	64	66	-64	88,85	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,7
1	2	1201	-183	-531	1302	-105	-105	-105	37,02	67,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	2	1202	165	203	2495	179	192	-187	15,80	14,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	2	1212	281	365	4642	132	144	129	19,05	16,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,6
1	2	1214	6229	591	3291	172	236	139	3,51	10,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	2	1215	7400	551	908	-47	181	106	3,52	12,77	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,7
1	2	1216	6830	96	779	-120	209	-62	3,47	14,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,7
1	2	1217	1031	672	2666	-198	-257	-193	9,85	9,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	2	1218	-146	858	3337	231	-182	-181	14,58	11,12	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	2	1219	-130	99	2671	189	190	-189	17,92	15,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	3	10	-1786	-8646	3040	128	-1	-33	99,90	94,41	3,1	13,3	3,1	13,3	1,1	-0,5	-0,5
1	3	11	-429	-12570	1575	-120	0	-71	43,27	65,01	3,1	13,3	3,1	13,3	1,1	-0,4	-0,4
1	3	16	-14344	-35475	20664	18	786	47	51,39	18,95	5,2	14,6	5,2	14,6	2,7	-0,7	-0,7
1	3	40	-12292	-36093	7734	13	0	12	58,60	20,16	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,4	-0,4
1	3	51	-1514	-12269	3607	-154	0	55	99,90	66,61	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,5	-0,5
1	3	52	-1394	-12706	1049	-123	10	-73	99,90	63,83	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,4	-0,4
1	3	58	-373	-24552	1588	183	0	-94	35,73	33,74	5,2	14,6	5,2	14,6	1,3	-0,7	-0,7
1	3	81	-297	-27057	2407	-37	8	-11	99,90	26,82	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,4	-0,4
1	3	91	-2087	390	3540	-1	-60	6	99,90	29,77	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,4	-0,4
1	3	92	2706	-7383	3637	-7	15	3	19,92	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	1,3	-0,4	-0,4
1	3	93	-4415	-15489	3409	-20	0	13	99,90	54,55	6,3	16,5	6,3	16,5	1,4	-0,4	-0,4
1	3	101	-258	-8985	2337	-178	0	43	20,95	90,96	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,5	-0,5
1	3	102	-482	-11966	1413	123	0	81	44,91	68,29	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,4	-0,4
1	3	108	-1208	-12848	1266	209	0	41	61,86	64,45	5,2	14,6	5,2	14,6	1,3	-0,7	-0,7
1	3	129	-386	-17294	3364	-125	0	-71	37,85	42,08	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5	-0,5
1	3	135	1446	-16935	1259	15	0	-14	17,36	49,20	3,1	15,1	3,1	15,1	1,3	-0,4	-0,4
1	3	136	-338	-16117	2084	-98	-1	91	51,25	50,68	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,4	-0,4
1	3	144	-37	-8295	2171	-196	-2	40	16,31	98,28	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,5	-0,5
1	3	145	-225	-11951	1426	122	0	-60	32,10	68,38	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,4	-0,4
1	3	151	-520	-7699	1408	240	32	58	27,70	99,90	5,2	14,6	5,2	14,6	1,3	-0,7	-0,7
1	3	172	-484	-12774	3017	139	0	-51	36,41	56,96	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5	-0,5
1	3	178	-368	-15865	997	-70	0	-47	99,90	52,52	3,1	15,1	3,1	15,1	1,3	-0,4	-0,4
1	3	179	-162	-13395	141	-69	0	-56	61,07	61,01	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,4	-0,4
1	3	189	60	-8358	1619	288	8	-39	10,61	96,92	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,5	-0,5
1	3	190	-396	-10726	2049	119	0	-25	41,57	76,19	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,4	-0,4
1	3	196	-158	-5251	2280	-233	0	-34	23,44	99,90	5,2	14,6	5,2	14,6	1,3	-0,7	-0,7
1	3	225	-160	-9049	2230	170	0	-47	20,48	80,42	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5	-0,5
1	3	233	-885	-19978	3179	191	58	-81	33,68	40,58	3,1	15,1	3,1	15,1	1,3	-0,4	-0,4
1	3	234	-1984	-17705	1482	173	0	-69	99,90	46,16	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,4	-0,4
1	3	242	135	-8328	1209	339	-16	-63	8,84	96,36	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,5	-0,5
1	3	243	819	-9204	1923	148	0	-43	12,87	88,79	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4	-0,4	-0,4
1	3	249	-148	-4949	2082	-225	2	-35	24,26	99,90	5,2	14,6	5,2	14,6	1,2	-0,7	-0,7
1	3	276	557	-8917	891	-151	0	-34	14,54	81,60	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,5	-0,5
1	3	277	727	-5403	2731	-183	23	-40	11,69	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,4	-0,4
1	3	278	2136	-14490	5103	62	0	-22	20,25	58,31	6,3	16,5	6,3	16,5	1,4	-0,4	-0,4
1	3	279	3111	-11952	2439	-30	43	4	16,27	69,63	6,3	18,3	6,3	18,3	1,2	-0,4	-0,4

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmg/m	Ay s. cmg/m	Ax i. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag. kg/cm	eta mm
1	3	287	-369	-8490	747	219	0	-78	17,51	96,26	3,1	13,3	3,1	13,3	1,3	-0,5
1	3	288	-345	-6795	2304	130	21	-74	34,08	99,90	3,1	13,3	3,1	13,3	1,3	-0,4
1	3	294	1316	-4992	1514	-208	1	-84	14,23	99,90	5,2	14,6	5,2	14,6	3,8	-0,7
1	3	316	1311	-6901	1487	6	0	4	20,16	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5
1	3	326	-1110	-5007	1031	131	529	-42	99,90	67,86	6,3	16,5	6,3	16,5	1,3	-0,5
1	3	327	-642	-3150	2690	-89	-301	36	99,90	99,90	6,3	16,5	6,3	16,5	1,3	-0,4
1	3	329	-4199	-6535	590	40	4	-13	99,90	99,90	10,4	17,2	10,4	17,2	3,8	-0,8
1	3	354	1927	-6153	1654	16	4	14	13,30	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	1,1	-0,6
1	3	355	630	-1064	1272	-234	-184	-98	16,66	70,29	5,2	5,2	5,2	5,2	1,1	-0,6
1	3	356	437	-1079	1564	-157	-108	-58	24,68	99,90	5,2	5,2	5,2	5,2	1,1	-0,7
1	3	357	-1000	-4269	1414	124	329	62	99,90	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	1,3	-0,6
1	3	358	-3443	-9607	2105	0	-21	-11	99,90	86,83	10,4	17,2	10,4	17,2	3,8	-0,7
1	3	359	4019	-6057	1837	14	0	9	17,66	99,90	8,3	20,3	8,3	20,3	1,3	-0,6
1	3	360	5046	99	716	-45	-149	-109	8,34	31,66	5,2	5,2	5,2	5,2	1,0	-0,6
1	3	361	234	62	1447	-140	-88	-56	30,57	53,59	5,2	5,2	5,2	5,2	1,0	-0,7
1	3	362	-8955	-12569	9288	11	10	-36	87,42	69,04	10,4	19,8	10,4	19,8	3,8	-0,7
1	3	363	-707	-3456	2236	101	311	49	99,90	85,74	6,3	6,3	6,3	6,3	1,3	-0,5
1	3	366	-485	-4751	2255	-79	0	35	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5
1	3	367	-414	-6955	1471	-40	0	33	99,90	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	1,3	-0,6
1	3	368	527	-6157	552	60	0	-2	42,37	99,90	5,2	5,5	5,2	5,5	2,0	-0,7
1	3	369	-4273	-7079	3148	-3	0	-2	99,90	99,90	6,3	9,2	6,3	9,2	1,3	-0,6
1	3	370	200	-4107	1115	164	-12	-23	43,11	99,90	8,3	8,7	8,3	8,7	2,0	-0,8
1	3	371	207	-5990	354	104	2	68	39,87	99,90	5,2	5,5	5,2	5,5	2,0	-0,8
1	3	372	-2404	-4230	2164	-6	0	-5	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5
1	3	373	-29	-4187	981	165	-3	-36	31,21	99,90	5,2	5,5	5,2	5,5	2,0	-0,8
1	3	381	-326	-2502	1438	-225	0	-6	16,55	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	1,3	-0,5
1	3	382	-443	-3602	2457	100	0	-23	61,01	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,4
1	3	437	-281	-2701	1669	173	0	20	35,58	99,90	5,2	5,5	5,2	5,5	0,9	-0,8
1	3	445	87	-917	1358	-201	-193	49	14,85	54,95	3,1	5,2	3,1	5,2	0,9	-0,5
1	3	466	-442	-540	980	87	-73	-22	81,34	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7
1	3	467	-319	-889	2376	92	82	-32	55,02	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7
1	3	468	-295	-4263	2297	89	0	-26	55,55	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,9	-0,6
1	3	469	-416	-3636	2012	83	0	-31	84,01	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	3	470	2558	281	192	29	43	29	9,77	41,57	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7
1	3	471	1681	-341	1935	33	58	-22	13,83	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7
1	3	472	-325	-1856	2092	95	-158	-30	52,63	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,4
1	3	487	-330	-3074	1988	-47	0	-47	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,5
1	3	488	-346	-2694	1859	43	-5	-42	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,4
1	3	512	-267	-886	1361	96	204	68	76,68	50,59	5,2	5,5	5,2	5,5	0,8	-0,8
1	3	513	-262	-786	2058	107	258	-69	40,15	29,59	3,1	5,2	3,1	5,2	0,8	-0,5
1	3	592	-780	-5938	1069	87	-15	58	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,4
1	3	593	-831	-8056	2457	146	31	90	58,00	87,04	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,4
1	3	664	2586	1919	7841	36	120	-14	9,43	43,60	3,1	15,1	3,1	15,1	1,1	-0,5
1	3	665	8326	-421	97	81	110	64	5,01	79,48	5,2	5,2	5,2	5,2	1,1	-0,6
1	3	666	5513	2347	8879	-73	-262	70	7,35	9,61	5,2	5,2	5,2	5,2	1,2	-0,7
1	3	667	1150	-1592	3459	53	-144	-83	16,69	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	1,3	-0,5
1	3	668	-1783	-1129	1575	150	-113	-73	99,90	99,90	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,6
1	3	669	513	-987	1821	113	147	58	29,82	99,90	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,6
1	3	690	-488	-9668	2453	146	0	-78	33,83	75,27	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,4
1	3	720	-1022	-7973	4750	-163	0	66	60,79	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	1,3	-0,5
1	3	721	-1647	-1734	2376	186	-148	-78	99,90	99,90	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,6
1	3	722	-1212	-6353	3168	116	-7	39	99,90	99,90	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,7
1	3	737	-196	-9692	2183	132	0	-50	28,40	75,08	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,4
1	3	770	-955	-8512	3789	177	0	-60	43,61	97,87	3,1	15,1	3,1	15,1	1,3	-0,5
1	3	771	-1111	-5586	2596	178	0	-64	79,51	99,90	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,6
1	3	772	-764	-6179	1958	128	0	36	99,90	99,90	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,7
1	3	788	-63	-9371	1297	136	7	-32	24,25	77,15	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,4
1	3	818	-431	-7920	2491	164	0	-32	26,84	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	1,3	-0,5
1	3	819	-414	-6129	2626	162	0	-40	43,50	99,90	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,6
1	3	820	-291	-5626	2579	-124	0	-28	55,27	99,90	5,2	5,2	5,2	5,2	1,3	-0,7
1	3	834	189	-8714	993	138	-1	-45	19,62	83,40	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,4
1	3	870	242	-6994	1381	-172	0	-46	15,71	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	1,2	-0,6
1	3	871	-105	-4838	2209	-172	0	-46	31,57	99,90	5,2	5,2	5,2	5,2	1,2	-0,6
1	3	872	-179	-4635	2820	-132	0	-39	45,08	99,90	5,2	5,2	5,2	5,2	1,2	-0,7
1	3	885	-257	-7190	1283	159	24	-94	23,89	97,99	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5
1	3	954	-73	-5145	2320	-81	0	30	43,04	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,4
1	3	959	-742	-3449	2104	-116	317	69	99,90	83,44	6,3	6,3	6,3	6,3	1,3	-0,5
1	3	1016	-617	-2945	2683	102	328	45	93,11	56,79	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,4
1	3	1029	-339	-5153	1687	-185	0	-52	21,24	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	1,3	-0,5
1	3	1031	-419	-4562	2884	73	0	26	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5
1	3	1032	-640	-4160	2938	73	0	19	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,4
1	3	1033	-202	-3916	2396	83	0	-28	51,98	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5
1	3	1114	-772	-3947	2794	85	0	35	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,4
1	3	1115	-745	-3534	2361	81	0	-23	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,4
1	3	1142	-487	-1858	1867	83	159	-33	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	3	1152	-154	-1896	1993	90	-156	-43	43,13	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	3	1160	-380	-2739	1469	52	9	-52	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,5
1	3	1209	-236	-1705	962	-55	0	-51	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,7
1	3	1210	-268	-2378	2200	-50	-3	-50	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,7
1	3	1211	-311	-3377	1937	43	-4	-42	99,90	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,8	-0,6
1	3	1226	-401	-2817	2237	-64	0	-59	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,5

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	et kg/cmq	eta mm
1	4	8	-3417	-16766	6017	-584	-1670	337	31,29	19,63	7,9	12,6	7,9	12,6	0,8		-0,5
1	4	12	-1530	-7449	1058	-288	-756	181	57,28	27,43	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	13	-2042	-10190	593	-252	-906	-97	99,06	25,17	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	14	2621	6467	6458	359	875	230	11,68	7,64	7,9	12,6	7,9	12,6	0,8		-0,5
1	4	53	-2797	-25643	3528	-359	0	325	67,24	31,64	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	54	-1692	-6798	3060	-277	-556	-232	69,61	42,49	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	55	-118	-13264	2273	-147	0	97	56,53	54,86	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	56	2259	3577	3105	-228	585	212	15,84	12,39	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	103	-1212	-20018	245	417	0	-405	26,70	40,53	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	104	-1488	-5653	2887	-379	-533	-307	34,89	41,78	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	105	69	-10539	1004	-243	0	-110	30,30	69,05	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	106	737	-836	616	-235	-519	-224	24,05	28,21	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	146	-968	-19397	682	-417	0	-384	24,41	41,82	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	147	-1257	-4626	2851	-553	-543	-376	18,26	32,61	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	148	-148	-4914	729	-417	-376	127	18,95	64,68	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	149	246	-3036	247	-328	-514	267	21,40	52,46	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	191	-4244	-25200	4171	9	-1	-17	99,90	32,18	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,6
1	4	192	-918	-3376	1511	-889	-622	-467	9,62	12,56	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	193	-90	-3266	1627	-905	-420	205	8,48	34,50	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	194	-152	-4641	437	-477	-843	458	16,48	30,63	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	244	-251	-19326	7835	1795	66	242	4,29	40,65	7,9	12,6	7,9	12,6	1,0		-0,6
1	4	245	186	-2457	1716	-1131	-640	-529	6,59	8,49	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	246	391	-2477	666	-1289	-435	280	5,70	19,28	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	247	-3479	-8725	4000	1300	-1491	1058	8,25	18,00	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	289	-2775	-6841	11712	3481	760	177	2,39	42,73	7,9	12,6	7,9	12,6	1,5		-0,6
1	4	290	3996	-1618	477	-1566	-636	-623	3,79	6,84	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	291	3450	-1908	626	-1860	342	322	3,39	23,79	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	292	6758	-9384	2390	-3595	-1530	1479	1,75	17,97	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	594	-369	-2758	564	232	339	193	39,66	93,16	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,4
1	4	595	-1046	-4390	1184	328	-585	-297	35,57	52,95	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,4
1	4	596	-1293	-13843	3996	-259	0	-159	60,15	58,60	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,4
1	4	597	687	-7258	2326	-211	-662	-189	26,44	48,53	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,4
1	4	674	-1071	-4598	1328	151	-470	-69	99,90	43,75	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,3
1	4	675	-807	-4876	3193	-149	-518	-109	99,90	37,93	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,3
1	4	691	-976	-6480	1360	-413	-582	-377	24,77	54,99	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,4
1	4	692	411	-5079	2414	-282	-521	205	23,21	63,33	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,4
1	4	734	-679	-5029	2525	-309	-438	-139	32,35	52,59	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,3
1	4	738	-883	-6996	2585	460	-559	-419	20,91	55,40	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	739	122	-4178	1485	-420	-481	239	17,50	66,78	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,4
1	4	784	-720	-4315	2161	-487	-392	-163	18,62	57,59	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,3
1	4	789	-1094	-5415	2842	799	710	-549	11,18	43,77	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	790	-37	-3751	2569	-818	-657	405	9,32	40,39	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	831	-418	-3249	923	-925	-375	-186	8,63	47,93	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,3
1	4	835	339	-3754	2029	923	885	-664	7,90	23,71	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	836	-1048	-2103	1047	-1437	-759	579	5,74	22,53	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	882	868	-2386	1040	-1222	-338	-204	5,76	35,57	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4
1	4	886	957	-3805	1941	1203	-835	-714	5,80	26,42	7,9	12,6	7,9	12,6	0,5		-0,5
1	4	887	6526	1116	4634	-1903	-650	632	2,90	15,67	7,9	12,6	7,9	12,6	0,6		-0,5
1	4	955	3401	-1708	899	-1764	-269	-243	3,55	37,73	7,9	3,1	7,9	3,1	0,5		-0,4

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ kg/cmq	eta mm
											-----	-----	-----	-----			
1	5	3	-2990	-14479	3559	-293	-1106	113	73,55	21,98	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,6
1	5	21	-3035	-19247	1118	-1	222	-23	99,90	33,71	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,6
1	5	22	-1579	-10311	3266	124	-1	-106	99,90	81,54	6,3	16,1	6,3	16,1	1,7		-0,6
1	5	23	-3216	-7458	7799	7	0	-57	99,90	97,57	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,7
1	5	24	-17980	-58550	9130	-1	0	-47	40,46	13,91	3,1	13,0	3,1	13,0	1,7		-0,7
1	5	39	-2315	-11813	1372	148	235	-13	99,90	50,58	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,6
1	5	48	-4635	-19333	3300	-1	85	-10	99,90	36,07	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,6
1	5	62	-1957	-16222	1169	177	225	-22	99,90	39,05	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,6
1	5	63	-1790	-15790	1802	540	242	-55	9,14	39,55	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,6
1	5	64	-1800	-12252	5546	158	68	47	99,90	56,27	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7		-0,7
1	5	65	-4317	-43598	2448	0	14	-32	99,90	18,62	3,1	13,0	3,1	13,0	1,7		-0,7
1	5	80	-2534	-11435	2104	0	174	-16	99,90	63,77	6,3	16,1	6,3	16,1	1,7		-0,6
1	5	98	-741	-12142	677	-177	14	74	32,99	59,29	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5		-0,6
1	5	112	-1433	-12202	1356	205	-11	-36	57,27	59,12	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5		-0,6
1	5	113	-1680	-22880	1621	-361	0	-26	17,85	31,80	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5		-0,6
1	5	114	-1031	-16746	5488	233	191	70	26,20	38,77	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5		-0,7
1	5	115	-1116	-25785	1899	104	12	52	99,90	31,44	3,1	13,0	3,1	13,0	1,5		-0,8
1	5	128	-1509	-12638	1852	170	71	-90	99,90	63,18	6,3	16,1	6,3	16,1	1,5		-0,6
1	5	141	97	-8111	898	-210	9	-59	14,17	88,77	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5		-0,6
1	5	155	-786	-11830	1260	257	0	-44	18,38	61,51	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5		-0,6
1	5	156	-923	-14728	1477	-384	0	-24	11,10	49,41	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5		-0,6
1	5	157	-542	-16007	3500	-85	5	47	99,90	45,31	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5		-0,7
1	5	158	-744	-18267	1982	129	0	29	66,84	44,57	3,1	13,0	3,1	13,0	1,5		-0,8
1	5	171	-915	-12982	1548	206	14	-67	57,75	64,19	6,3	16,1	6,3	16,1	1,5		-0,6
1	5	186	456	-5848	670	236	53	-29	10,84	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4		-0,6
1	5	207	-256	-11573	1502	241	0	-12	14,71	62,88	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4		-0,6

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmg/m	Ay s. cmg/m	Ax i. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag. kg/cm	eta mm
1	5	208	-714	-11771	1392	-304	0	-22	13,89	61,82	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6
1	5	209	-368	-14951	2038	130	0	-24	35,12	48,67	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	210	-333	-14295	1723	132	-6	-30	32,70	56,72	3,1	13,0	3,1	13,0	1,4	-0,8
1	5	224	-521	-12018	1195	-175	0	32	52,01	70,05	6,3	16,1	6,3	16,1	1,4	-0,6
1	5	239	389	-6226	1353	241	33	-43	10,97	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	258	-314	-10736	1608	-203	4	18	18,59	67,56	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6
1	5	259	-736	-9506	1298	-271	-9	-45	16,45	75,85	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	260	-440	-12689	1796	207	125	-3	19,80	51,99	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	261	-321	-12690	1730	142	-6	-13	29,36	63,90	3,1	13,0	3,1	13,0	1,4	-0,8
1	5	275	-540	-10719	1328	-166	8	41	57,33	77,96	6,3	16,1	6,3	16,1	1,4	-0,6
1	5	284	-666	-9532	1407	179	90	-89	29,70	69,48	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	298	-689	-8431	1927	139	0	37	49,98	86,31	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6
1	5	299	-861	-7731	1205	-137	-3	-61	73,39	93,74	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	300	-734	-9066	1395	105	6	-69	99,90	79,74	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	301	-675	-9964	1831	143	0	-63	45,87	81,72	3,1	13,0	3,1	13,0	1,4	-0,8
1	5	315	-725	-8754	1834	130	5	85	99,90	95,62	6,3	16,1	6,3	16,1	1,4	-0,6
1	5	321	-858	-6276	1343	89	0	66	99,90	99,90	9,4	19,3	9,4	19,3	1,3	-0,6
1	5	322	-1161	-6275	1432	1	0	-5	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	1,3	-0,7
1	5	323	-1656	-7038	790	-176	-544	-84	99,90	44,45	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7
1	5	333	-725	-3764	1153	-79	-315	-20	99,90	74,07	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6
1	5	334	-974	-6901	1594	-84	0	-57	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	1,3	-0,7
1	5	335	-1016	-7112	1878	-94	0	-53	99,90	99,90	6,3	16,1	6,3	16,1	1,3	-0,8
1	5	376	-442	-3807	2083	-77	0	21	99,90	99,90	6,3	7,6	6,3	7,6	1,2	-0,6
1	5	377	-548	-4415	2131	121	-5	11	52,13	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7
1	5	378	417	-592	867	251	319	-31	10,47	12,34	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7
1	5	408	-260	-2436	1961	-119	192	-31	34,64	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6
1	5	409	-474	-5286	1964	-86	0	-18	92,42	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7
1	5	410	-417	-5811	1693	-78	-4	33	98,82	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	1,2	-0,8
1	5	442	409	2030	756	330	219	-15	8,30	6,87	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7
1	5	446	-332	-3206	2266	-74	0	-31	99,90	99,90	6,3	7,6	6,3	7,6	1,2	-0,6
1	5	447	-438	-4111	1972	124	45	21	41,45	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7
1	5	455	-436	-4370	2018	-73	4	13	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,8
1	5	456	-401	-5314	1959	73	0	-32	99,90	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	1,2	-0,8
1	5	477	-107	-1797	1898	-102	151	-8	34,85	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,6
1	5	489	156	675	2205	-121	-164	108	22,58	12,92	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,7
1	5	494	-370	-2287	1435	46	0	43	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,6
1	5	495	-456	-2177	1512	-77	-264	-30	99,90	85,48	6,3	6,3	6,3	6,3	1,1	-0,7
1	5	496	-448	-2253	1473	55	170	26	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	1,1	-0,8
1	5	497	-494	-3547	1270	-55	0	-28	99,90	99,90	6,3	7,6	6,3	7,6	1,1	-0,8
1	5	515	-525	-2282	1580	-95	-271	51	99,90	99,90	9,4	10,8	9,4	10,8	1,1	-0,7
1	5	523	-109	-1832	948	-122	-7	-29	28,43	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7
1	5	524	-161	-1163	840	80	135	-24	50,55	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,8
1	5	525	-143	-1187	565	93	163	-27	40,67	99,69	3,1	4,5	3,1	4,5	0,6	-0,8
1	5	536	-15	-997	237	-50	124	-49	64,60	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	0,6	-0,7
1	5	542	-84	-436	987	80	204	-49	44,19	20,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7
1	5	543	-184	-789	738	60	65	-59	79,23	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,8
1	5	544	-176	-1419	591	-37	0	-36	99,90	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	0,5	-0,8
1	5	554	-39	-235	256	46	56	-44	75,22	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	0,5	-0,7
1	5	628	-714	-3177	894	-185	-227	163	29,38	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7	-0,6
1	5	629	-1166	-7242	1996	-143	33	-78	99,90	96,13	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7	-0,6
1	5	630	-1909	-14821	3083	-35	-104	-53	99,90	45,81	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7	-0,6
1	5	631	-2570	-15069	4942	-193	312	36	99,90	39,34	3,1	3,1	3,1	3,1	1,7	-0,6
1	5	662	-2195	-16118	2999	174	88	150	99,90	47,97	3,1	13,0	3,1	13,0	1,7	-0,6
1	5	663	-1626	-15389	3884	-212	304	-57	66,15	43,85	3,1	13,0	3,1	13,0	1,7	-0,6
1	5	708	-733	-9241	1974	175	-19	-92	33,25	77,23	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,6
1	5	709	-1539	-15149	1770	231	-6	146	47,14	47,85	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,6
1	5	719	-1190	-14732	1234	236	-19	-203	29,82	54,62	3,1	13,0	3,1	13,0	1,5	-0,6
1	5	752	-342	-10572	1519	209	75	-74	18,30	64,18	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,6
1	5	753	-791	-15256	2821	169	0	55	38,37	47,70	3,1	3,1	3,1	3,1	1,5	-0,7
1	5	769	-930	-14463	1557	-146	0	70	70,16	56,30	3,1	13,0	3,1	13,0	1,5	-0,6
1	5	803	-45	-10387	1125	205	-4	-46	15,59	69,77	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6
1	5	804	-582	-13781	2415	-139	6	18	42,11	52,60	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	817	-742	-11250	1533	-148	0	37	47,12	72,38	3,1	13,0	3,1	13,0	1,4	-0,6
1	5	849	-106	-10149	1552	196	25	-60	17,00	70,00	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6
1	5	850	-657	-11381	1943	-177	-19	-73	29,93	62,92	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	866	-760	-10250	1195	-147	14	70	49,95	78,39	3,1	13,0	3,1	13,0	1,4	-0,6
1	5	903	-558	-7934	1613	-205	0	101	21,80	91,72	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,6
1	5	904	-887	-8505	1415	92	2	-52	99,90	85,35	3,1	3,1	3,1	3,1	1,4	-0,7
1	5	941	-834	-8694	1510	-131	-1	91	78,27	93,52	3,1	13,0	3,1	13,0	1,4	-0,6
1	5	957	-921	-6715	1236	-82	2	-73	99,90	99,90	6,3	16,1	6,3	16,1	1,3	-0,6
1	5	969	-755	-3258	1039	-141	-385	-80	53,86	45,60	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6
1	5	970	-1313	-6594	1780	2	0	-10	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	1,3	-0,7
1	5	1021	-617	-4602	2176	92	-2	-51	99,90	99,90	6,3	7,6	6,3	7,6	1,3	-0,6
1	5	1022	-672	-4839	1922	-61	-3	-52	99,90	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	1,3	-0,6
1	5	1023	-704	-5163	2082	105	23	21	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7
1	5	1024	-792	-4073	1829	0	0	1	99,90	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	1,2	-0,7
1	5	1025	-675	-6446	669	150	0	-50	41,32	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7
1	5	1054	-468	-3843	2297	-112	-29	-46	51,77	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7
1	5	1055	-623	-4229	2156	-111	-12	-33	73,64	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6
1	5	1056	-57	-2474	1993	-102	212	-39	32,66	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2	-0,7
1	5	1057	-981	-5930	2448	0	35	-1	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. -----	Ax i. cmg/m	Ay i. -----	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	1058	-920	-6570	1970	-1	0	-3	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3		-0,7
1	5	1059	-548	-5056	2684	86	-9	-40	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2		-0,7
1	5	1060	-622	-6114	1770	50	-2	-29	99,90	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	1,3		-0,8
1	5	1118	-387	-4048	1543	66	16	-39	99,90	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	1,2		-0,7
1	5	1128	-501	-4223	2565	-50	0	24	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2		-0,7
1	5	1145	44	-1990	1265	-120	203	-16	25,06	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,2		-0,7
1	5	1170	-362	-2610	1100	-89	-26	88	64,36	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1		-0,7
1	5	1171	-422	-3204	2025	55	0	32	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	1,1		-0,7
1	5	1213	-461	-2068	744	70	-199	33	99,90	99,90	6,3	7,6	6,3	7,6	1,1		-0,7
1	5	1234	-274	-2808	945	109	52	-46	39,55	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7
1	5	1235	-265	-2193	1130	-70	-8	-40	76,78	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,7
1	5	1236	-255	-1935	796	46	-3	-20	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,8
1	5	1237	-159	-1773	1128	50	-7	-23	96,02	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	5	1238	-224	-1834	615	65	2	-26	77,01	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	0,7		-0,8
1	5	1267	-178	-2652	648	-77	12	-54	54,49	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	0,7		-0,7
1	5	1268	-148	-3292	504	67	2	-54	61,41	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	0,7		-0,7
1	5	1269	-67	-1143	525	74	90	-49	47,26	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	0,6		-0,7
1	5	1277	-69	-1085	862	-122	-2	-38	27,41	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	5	1278	-95	-869	1039	83	107	-56	43,34	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,7
1	5	1279	-111	-910	752	92	141	-46	39,32	73,10	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,8
1	5	1280	-144	-747	1183	-85	-109	-78	45,57	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	5	1281	-114	-948	644	79	145	-29	47,04	94,22	3,1	4,5	3,1	4,5	0,6		-0,8
1	5	1310	-41	-548	315	51	69	-26	67,23	99,90	3,1	4,5	3,1	4,5	0,6		-0,7
1	5	1311	-8	-465	252	40	107	-27	80,62	79,30	3,1	4,5	3,1	4,5	0,6		-0,7
1	5	1312	-46	-262	316	-48	-74	-42	72,69	97,68	3,1	4,5	3,1	4,5	0,5		-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	6	2	-19723	-61953	35726	60	0	-203	36,73	13,30	5,2	14,1	5,2	14,1	4,7		-0,9
1	6	24	-18013	-58550	9200	0	0	-47	41,39	14,08	5,2	14,1	5,2	14,1	1,7		-0,7
1	6	61	-658	-43533	2536	178	363	109	47,73	17,49	5,2	14,1	5,2	14,1	1,2		-0,9
1	6	65	-4309	-43598	2429	0	14	-32	99,90	18,85	5,2	14,1	5,2	14,1	1,7		-0,7
1	6	111	-2101	-24717	2038	-192	-3	-45	99,90	33,30	5,2	14,1	5,2	14,1	1,2		-1,0
1	6	115	-1117	-25785	1902	104	11	52	99,90	31,83	5,2	14,1	5,2	14,1	1,5		-0,8
1	6	154	-837	-16164	1077	-174	0	-54	61,98	50,99	5,2	14,1	5,2	14,1	1,3		-1,0
1	6	158	-746	-18267	1982	129	0	29	99,90	45,12	5,2	14,1	5,2	14,1	1,5		-0,8
1	6	206	-99	-11965	1534	180	28	22	29,95	67,38	5,2	14,1	5,2	14,1	1,3		-1,0
1	6	210	-333	-14295	1722	132	-6	-30	52,92	57,41	5,2	14,1	5,2	14,1	1,4		-0,8
1	6	257	117	-10647	1259	164	12	22	28,67	76,59	5,2	14,1	5,2	14,1	1,3		-1,0
1	6	261	-321	-12690	1730	142	-5	-13	47,50	64,68	5,2	14,1	5,2	14,1	1,4		-0,8
1	6	297	-217	-9686	1469	155	86	46	38,67	78,22	5,2	14,1	5,2	14,1	1,3		-1,0
1	6	301	-675	-9964	1830	143	0	-63	73,65	82,71	5,2	14,1	5,2	14,1	1,4		-0,8
1	6	332	-1267	-8809	1373	1	0	33	99,90	96,69	8,3	17,2	8,3	17,2	1,2		-1,0
1	6	335	-1016	-7112	1878	-94	0	-53	99,90	99,90	8,3	17,2	8,3	17,2	1,3		-0,8
1	6	407	-17	-5629	1400	-88	25	-17	36,23	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	1,0		-1,0
1	6	410	-417	-5811	1693	-78	-4	33	98,93	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	1,2		-0,8
1	6	454	54	-5064	1490	89	-4	22	32,75	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	1,0		-1,1
1	6	456	-401	-5314	1958	73	0	-32	99,90	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	1,2		-0,8
1	6	493	-580	-4287	683	57	0	-39	99,90	99,90	6,3	8,3	6,3	8,3	1,0		-1,1
1	6	497	-494	-3547	1269	-55	0	-28	99,90	99,90	6,3	8,3	6,3	8,3	1,1		-0,8
1	6	522	17	-1613	1044	-131	-7	-17	23,56	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	0,7		-1,1
1	6	525	-143	-1187	564	93	163	-27	40,66	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	0,7		-0,8
1	6	541	-144	-534	1230	-67	-143	-48	61,65	60,24	3,1	5,2	3,1	5,2	0,6		-1,1
1	6	544	-176	-1419	590	-37	0	-36	99,90	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	0,6		-0,8
1	6	632	4206	4258	13900	-41	62	25	9,93	7,12	5,2	3,9	5,2	3,9	1,8		-0,8
1	6	633	13342	-903	176	-25	-92	-30	3,36	99,90	5,2	3,9	5,2	3,9	0,9		-0,9
1	6	634	5293	2992	15580	-178	443	-152	6,53	4,93	5,2	3,9	5,2	3,9	2,0		-0,9
1	6	635	242	-3960	4084	-87	0	-11	44,42	99,90	5,2	3,9	5,2	3,9	1,2		-0,8
1	6	636	-4928	-3526	1143	7	-6	-7	99,90	99,90	5,2	3,9	5,2	3,9	1,2		-0,9
1	6	637	721	-4169	2743	-82	0	20	31,02	99,90	5,2	3,9	5,2	3,9	1,2		-0,9
1	6	710	-1552	-12901	5287	-122	0	-20	99,90	56,94	5,2	3,9	5,2	3,9	1,2		-0,8
1	6	711	-3687	-5650	1625	0	0	0	99,90	99,90	5,2	3,9	5,2	3,9	1,2		-0,9
1	6	712	-2893	-12363	4534	0	-14	1	99,90	58,80	5,2	3,9	5,2	3,9	1,2		-0,9
1	6	754	-1105	-13960	3350	142	11	13	99,90	52,22	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-0,8
1	6	755	-1408	-11041	1523	-141	11	27	99,90	65,90	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-0,9
1	6	756	-1058	-13037	2738	-90	27	-44	99,90	55,24	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-0,9
1	6	805	-374	-13689	2054	169	36	-18	39,58	52,34	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-0,8
1	6	806	-317	-12758	1725	147	31	-27	45,01	56,21	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-0,9
1	6	807	-232	-12640	1327	89	21	-38	80,39	57,24	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-0,9
1	6	851	-280	-12439	1891	160	-2	-15	39,23	58,96	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-0,8
1	6	852	-192	-12501	1786	-139	25	20	43,10	56,43	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-0,9
1	6	853	-69	-12042	1589	75	21	-22	75,23	60,01	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-1,0
1	6	905	-620	-9923	1701	-114	0	23	99,90	74,03	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-0,9
1	6	906	-563	-9796	2014	-117	0	33	91,22	74,99	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-0,9
1	6	907	-353	-9614	1857	-123	-4	-71	60,38	76,11	5,2	3,9	5,2	3,9	1,3		-1,0
1	6	971	-1403	-7207	1689	11	0	-5	99,90	99,90	8,3	7,1	8,3	7,1	1,2		-0,9
1	6	972	-1447	-7236	1627	-11	0	-2	99,90	99,90	8,3	7,1	8,3	7,1	1,2		-0,9
1	6	973	-1058	-7326	1533	-81	0	-63	99,90	99,90	8,3	7,1	8,3	7,1	1,2		-1,0
1	6	1051	-99	-7066	1058	97	49	-19	36,14	98,62	3,1	5,2	3,1	5,2	1,0		-1,0

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ kg/cmq	eta mm
												----- cmg/m -----					
1	6	1060	-622	-6114	1769	50	-2	-29	99,90	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	1,3		-0,8
1	6	1061	-602	-6529	1478	-65	-2	7	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,9
1	6	1062	-500	-6622	1247	-72	-5	22	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,9
1	6	1063	-255	-6744	1118	-56	12	-35	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-1,0
1	6	1064	-327	-5822	1560	-75	0	13	79,55	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,9
1	6	1065	-194	-6167	1460	-67	18	13	68,00	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,9
1	6	1066	-104	-6215	1425	50	-2	-25	80,43	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-1,0
1	6	1129	-300	-5267	1670	63	0	-12	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,9
1	6	1130	-221	-5543	1550	59	16	-21	90,37	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,9
1	6	1131	-84	-5475	1527	-49	19	-31	79,21	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-1,0
1	6	1172	-518	-3655	859	-54	0	-28	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	1,0		-0,9
1	6	1173	-527	-3773	757	-61	0	-41	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	1,0		-0,9
1	6	1174	-539	-3834	589	-59	0	-48	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	1,0		-1,0
1	6	1231	-98	-2706	1175	95	9	-41	37,05	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	0,7		-1,1
1	6	1238	-223	-1834	615	65	2	-26	76,98	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	0,7		-0,8
1	6	1239	-214	-1946	716	74	0	-37	61,87	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,9
1	6	1240	-196	-2025	1019	81	0	-51	52,85	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,9
1	6	1241	-126	-2270	1241	79	12	-61	48,03	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-1,0
1	6	1242	-113	-1242	661	94	159	-29	38,38	93,01	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-0,9
1	6	1243	-62	-1262	914	83	132	-31	40,83	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-1,0
1	6	1244	-25	-1907	1095	61	0	-25	53,60	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7		-1,0
1	6	1274	28	-1000	985	-113	1	-21	26,88	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	0,6		-1,1
1	6	1281	-114	-948	643	79	145	-29	47,03	99,90	3,1	5,2	3,1	5,2	0,6		-0,8
1	6	1282	-84	-961	590	66	118	-21	55,03	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,9
1	6	1283	-51	-969	822	-61	-102	-20	56,83	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-1,0
1	6	1284	-24	-939	963	54	-70	-38	60,77	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-1,0
1	6	1285	-140	-1355	674	34	-2	-33	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,9
1	6	1286	-167	-1378	792	-46	0	-45	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-1,0
1	6	1287	-187	-822	1084	56	67	50	88,60	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-1,0

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ kg/cmq	eta mm
1	7	5	-2586	-12287	3885	348	1547	-80	38,00	20,81	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	7	26	-2694	-14776	1403	6	0	-36	99,90	49,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	27	-795	-22274	3132	-75	0	68	99,90	36,69	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	7	44	-926	-27994	2581	-498	-20	-259	7,91	28,99	3,1	13,3	3,1	13,3	1,0		-0,5
1	7	66	-3986	-17647	3659	-20	0	14	99,90	46,31	3,1	13,3	3,1	13,3	1,0		-0,5
1	7	67	-2782	-13509	1118	8	0	-26	99,90	53,86	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,5
1	7	94	-2193	-28563	4692	-425	0	44	17,16	28,61	3,1	13,3	3,1	13,3	1,0		-0,5
1	7	116	-877	-12614	1146	-127	3	-36	90,71	64,66	3,1	13,3	3,1	13,3	1,0		-0,6
1	7	117	-2657	-11487	1392	7	0	-14	99,90	63,34	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,5
1	7	137	261	-14510	6009	286	143	-65	9,93	51,28	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	7	159	-364	-10409	722	-147	0	24	29,23	78,51	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,6
1	7	160	-1307	-9868	1469	166	0	-39	88,96	73,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	180	-299	-10126	4879	-249	-9	-49	14,50	80,00	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	7	211	-1161	-7801	2051	-306	-714	-77	17,59	45,64	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,6
1	7	212	-1096	-8004	1810	-182	8	22	51,34	90,03	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	235	-37	-8504	5060	-211	-1	-40	15,09	96,01	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	7	262	-1110	-6789	3928	466	1116	-48	9,11	25,40	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,6
1	7	263	-971	-5815	1763	-156	40	15	63,66	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	280	-1447	-10809	7446	-166	0	69	99,90	75,60	3,1	13,3	3,1	13,3	1,0		-0,5
1	7	302	-308	-4487	5536	170	68	51	22,99	99,90	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,6
1	7	303	-615	-2173	2109	102	159	42	92,40	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	317	-4899	-13020	9275	85	312	-28	99,90	50,05	3,1	13,3	3,1	13,3	1,2		-0,6
1	7	336	-406	-1553	4813	-106	-273	-65	50,94	99,90	3,1	13,3	3,1	13,3	0,8		-0,6
1	7	337	-265	-2482	1669	-55	21	52	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,5
1	7	638	-803	-5356	1298	-87	0	-78	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	639	-1256	-7128	2141	-129	-9	-75	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,5
1	7	676	-2176	-12079	3552	18	0	-37	99,90	60,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	677	-1936	-11951	1323	-3	40	-20	99,90	58,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	678	-3379	-21433	1909	-17	169	-37	99,90	35,39	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	7	679	-3163	-12134	2550	19	0	-29	99,90	59,97	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,5
1	7	680	-3992	-12707	1274	-22	0	-44	99,90	57,26	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,5
1	7	681	-1360	-18771	2320	-250	0	-143	31,27	43,54	3,1	13,3	3,1	13,3	1,0		-0,5
1	7	713	-1008	-9259	1864	-108	0	-42	99,90	78,58	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,5
1	7	728	-3016	-11780	1927	-4	0	-8	99,90	61,77	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,5
1	7	729	-3388	-13085	1907	15	0	4	99,90	55,61	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,5
1	7	730	-1591	-16951	2927	203	0	155	73,13	48,21	3,1	13,3	3,1	13,3	1,0		-0,5
1	7	757	-748	-9540	1091	-117	0	-31	86,75	76,28	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	778	-1301	-10654	1810	-154	0	45	99,90	68,30	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	779	-832	-11778	2449	-161	0	70	45,00	61,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	780	-232	-13996	3518	-203	-4	86	17,60	58,24	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	7	808	-850	-7722	1901	254	119	-76	19,55	80,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	825	-856	-8660	2387	-170	13	29	41,68	82,87	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	826	-562	-9618	3306	-144	12	34	38,18	74,77	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	827	-424	-10497	4041	-115	23	-24	45,66	76,29	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	7	854	-749	-5749	1931	-181	27	-47	31,95	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	873	-820	-6205	2673	-147	19	18	55,40	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	874	-504	-6738	3872	-117	8	23	51,24	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmg/m -----					kg/cmq	mm
1	7	875	-157	-7905	5394	-107	-4	37	34,87	99,90	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	7	908	-428	-2392	2008	153	200	91	29,56	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	7	945	-762	-3728	2599	108	-5	52	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	946	-1064	-4054	4086	110	-8	70	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	7	947	-936	-4262	5921	96	-3	80	99,90	99,90	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	7	974	-403	-1534	2134	107	146	98	49,69	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,6
1	7	1007	-204	-2429	2037	63	-15	62	77,80	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,5
1	7	1008	-285	-2541	3545	83	-4	82	60,86	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8		-0,5
1	7	1009	-870	-905	4973	-93	-122	-85	99,90	99,90	3,1	13,3	3,1	13,3	0,8		-0,5

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	8	6	-8199	-76158	13372	-591	0	302	40,80	10,73	3,1	13,3	3,1	13,3	1,7		-0,5
1	8	29	-3273	-17165	1094	-31	0	-17	99,90	42,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	8	30	-14004	-52857	10140	-62	0	-38	49,78	13,77	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3		-0,6
1	8	42	-3499	-18039	2678	-27	0	-19	99,90	46,83	6,3	16,5	6,3	16,5	0,9		-0,5
1	8	45	-4920	-17550	4144	-22	0	-14	99,90	48,14	6,3	16,5	6,3	16,5	0,9		-0,6
1	8	68	-13360	-63690	10861	22	0	-40	53,63	12,83	3,1	13,3	3,1	13,3	1,4		-0,5
1	8	69	-5233	-16473	2057	-45	0	-26	99,90	44,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	8	82	-6462	-41505	6610	6	0	-12	99,90	17,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	8	95	-3549	-16886	4888	-15	0	-10	99,90	50,03	6,3	16,5	6,3	16,5	0,9		-0,6
1	8	118	-5498	-43377	2632	-78	13	-79	99,90	18,79	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,6
1	8	119	-5738	-15477	1733	15	7	-32	99,90	46,81	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	8	130	-739	-26706	369	104	0	-102	99,90	27,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,7
1	8	138	-1568	-16890	4259	135	0	-50	99,90	50,02	6,3	16,5	6,3	16,5	0,9		-0,6
1	8	161	-1673	-32795	736	-211	-72	-185	71,50	24,41	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,6
1	8	162	-4831	-15835	2603	8	-21	-32	99,90	45,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	8	173	-259	-20002	279	-68	0	59	78,57	36,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,7
1	8	181	-1258	-16056	2092	154	19	-25	99,90	52,02	6,3	16,5	6,3	16,5	0,9		-0,6
1	8	213	-1999	-28067	3175	-187	198	-148	99,90	27,23	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,6
1	8	214	-2258	-16509	2581	-210	55	40	99,90	42,69	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	8	226	-267	-16872	713	69	20	-55	79,88	42,66	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,7
1	8	236	-1950	-14525	1631	202	32	53	99,90	56,96	6,3	16,5	6,3	16,5	0,9		-0,6
1	8	264	-817	-12434	5265	722	1018	187	4,95	31,04	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,7
1	8	265	-1541	-16537	2077	-236	76	79	44,74	42,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	8	272	-741	-21619	3373	-187	39	-156	29,74	33,10	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,7
1	8	281	-2033	-10129	1123	235	52	-92	99,90	79,49	6,3	16,5	6,3	16,5	0,9		-0,6
1	8	296	1034	-5645	6235	-839	-432	203	4,06	57,73	3,9	3,9	3,9	3,9	0,8		-0,8
1	8	304	1074	-7160	3497	392	-5	-132	6,06	99,90	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,7
1	8	305	-955	-12835	859	217	-29	122	27,97	55,50	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	8	312	-1529	-16344	9706	-458	19	168	23,53	46,12	7,1	7,1	7,1	7,1	1,3		-0,7
1	8	318	-1141	-5263	2039	336	944	184	42,64	37,71	9,4	19,6	9,4	19,6	0,5		-0,6
1	8	331	-1642	-9383	9086	130	97	114	99,90	70,65	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7		-0,8
1	8	338	-1054	-5760	1419	-379	-1195	175	23,20	24,57	6,3	16,5	6,3	16,5	0,5		-0,7
1	8	339	-1243	-6043	1036	-196	-571	-102	85,66	45,95	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5		-0,6
1	8	351	-1435	-5681	10012	-330	-824	206	39,18	25,18	7,1	7,1	7,1	7,1	1,7		-0,7
1	8	365	-371	-5777	201	-132	-526	-135	34,41	45,68	3,1	4,3	3,1	4,3	0,5		-0,6
1	8	406	-571	-4517	7019	-231	0	35	23,13	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7		-0,8
1	8	411	-1427	-12543	3011	-248	192	-182	34,38	50,51	3,1	4,3	3,1	4,3	0,5		-0,7
1	8	412	-1371	-6428	420	-136	0	-50	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	8	426	-564	-3087	1504	-48	-277	-34	99,90	85,50	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7		-0,7
1	8	429	-1186	-16388	2925	375	221	-283	12,82	39,38	3,1	4,3	3,1	4,3	0,4		-0,6
1	8	453	-668	-3438	4685	-202	0	-28	30,22	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7		-0,8
1	8	465	-616	-10335	5658	-77	1	-68	99,90	71,03	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7		-0,7
1	8	473	-1110	-5866	5214	684	1175	230	5,57	7,93	3,1	4,3	3,1	4,3	0,7		-0,7
1	8	474	-1233	-5153	538	-114	0	56	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,6
1	8	482	-7026	-15279	10306	-1616	-3617	806	3,73	2,17	3,1	4,3	3,1	4,3	1,3		-0,7
1	8	491	-2378	-2135	6825	-6	183	-83	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7		-0,9
1	8	498	-184	-1840	5524	-196	-342	160	17,79	30,12	3,1	4,3	3,1	4,3	0,7		-0,7
1	8	499	-554	-4332	687	131	-76	129	44,58	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,6
1	8	509	-9127	-16528	7945	5	0	-6	80,08	44,44	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7		-0,7
1	8	640	-5	-2096	6380	-144	-290	98	21,78	42,94	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	8	641	-3761	-9894	8074	1	0	-39	99,90	73,54	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1		-0,5
1	8	670	-4982	-14824	4844	6	0	-24	99,90	49,09	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	8	671	-3669	-18340	7011	-18	0	-12	99,90	39,67	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	8	682	-2768	-14012	3059	-16	0	-10	99,90	51,93	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	8	683	-2469	-10957	1794	-18	0	-15	99,90	66,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	8	684	-2562	-13590	4284	3	0	-20	99,90	60,13	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	8	685	-3887	-14274	1229	1	0	-22	99,90	50,98	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	8	686	-4186	-12162	2571	2	0	-17	99,90	59,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	8	687	-4184	-14188	4601	0	0	-14	99,90	57,60	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	8	714	-2283	-18596	8054	-190	7	-126	99,90	38,98	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1		-0,5
1	8	723	-1146	-21272	5916	-106	0	-85	99,90	34,21	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	8	731	-5003	-14669	1329	10	2	-24	99,90	49,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	8	732	-4655	-13774	2718	3	0	-17	99,90	52,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	8	733	-4384	-14922	4155	1	0	-12	99,90	54,77	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9		-0,5
1	8	758	-1849	-21278	5437	176	-41	-102	99,90	33,59	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	8	773	-759	-19269	3586	103	0	-47	99,90	37,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,6
1	8	781	-5026	-15224	1469	1	-17	-20	99,90	47,31	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cm²	eta mm
1	8	782	-4455	-14816	2599	1	10	-13	99,90	48,81	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	8	783	-3580	-15430	3650	3	2	-10	99,90	52,91	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6	-0,6
1	8	809	-1548	-19828	2629	200	200	-79	72,18	33,20	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	821	-676	-17865	1455	137	20	-47	50,42	40,31	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	828	-2460	-15582	1822	-192	39	36	99,90	45,59	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	8	829	-2338	-15090	1624	-177	26	36	99,90	47,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5	-0,5
1	8	830	-1964	-15280	2034	175	19	-37	99,90	52,87	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6	-0,6
1	8	855	-1053	-18976	1270	-318	166	113	15,56	35,15	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	864	-1039	-15810	2573	218	40	-87	30,46	44,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	876	-1911	-15417	1337	-210	64	71	89,78	45,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	877	-2049	-14812	1303	-181	50	63	99,90	47,57	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	878	-2082	-14558	1477	184	39	-48	99,90	54,76	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6	-0,6
1	8	909	-286	-14780	1126	275	25	145	12,86	48,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	917	-1915	-4914	2867	327	477	-111	26,91	45,81	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	948	-1421	-12293	1538	-159	44	-84	99,90	57,20	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	949	-1451	-11935	739	184	66	107	80,88	57,77	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	-0,6
1	8	950	-1544	-11759	1034	205	86	116	66,41	64,85	3,1	13,3	3,1	13,3	0,9	-0,6	-0,6
1	8	975	-1104	-6088	1514	-266	-809	130	42,06	26,00	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5	-0,6	-0,6
1	8	988	3831	8448	4014	513	14	307	4,07	4,03	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5	-0,7	-0,7
1	8	989	5514	8227	970	556	-19	283	3,26	4,11	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5	-0,8	-0,8
1	8	990	4208	7710	4138	-423	36	-246	4,27	4,29	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5	-0,8	-0,8
1	8	991	-320	1593	1963	-314	-779	198	13,89	4,05	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7	-0,7
1	8	992	12	2487	3143	-264	-637	171	14,58	4,22	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8	-0,8
1	8	993	-206	1583	7467	252	473	-197	16,87	5,94	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8	-0,8
1	8	1003	82	-1024	5123	-210	-316	183	14,28	15,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6	-0,6
1	8	1010	-1370	-6120	493	-182	509	-101	99,90	53,19	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5	-0,6	-0,6
1	8	1011	-1294	-6139	501	-190	557	-116	97,77	47,82	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5	-0,6	-0,6
1	8	1012	-1264	-6089	543	-208	679	-136	76,44	53,55	6,3	16,5	6,3	16,5	0,5	-0,6	-0,6
1	8	1034	-1035	-6855	8888	-241	0	54	30,45	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8	-0,8
1	8	1067	-704	-7064	394	207	-541	-224	24,22	46,58	3,1	4,3	3,1	4,3	0,5	-0,7	-0,7
1	8	1068	-808	-5297	1314	-251	-424	-154	19,32	56,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6	-0,6
1	8	1069	-1239	-7702	326	-180	9	-98	63,72	93,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6	-0,6
1	8	1070	-1010	-4371	1406	-216	379	-131	30,00	60,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6	-0,6
1	8	1093	-867	739	1812	-92	-12	67	99,90	40,52	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7	-0,7
1	8	1094	-934	1820	2635	-140	-13	-69	90,94	17,77	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7	-0,7
1	8	1095	-1452	287	6148	-137	-227	-68	99,90	14,94	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8	-0,8
1	8	1096	-1011	-764	9517	114	-137	-62	99,90	72,71	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8	-0,8
1	8	1097	-582	-5213	4269	93	0	-36	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7	-0,7
1	8	1098	-599	-1426	6199	97	-168	-46	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8	-0,8
1	8	1099	-666	-2852	8057	-103	0	44	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8	-0,8
1	8	1100	-1132	-7837	527	-159	24	-95	76,22	90,18	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6	-0,6
1	8	1101	-897	-8339	621	-150	54	-101	61,24	81,87	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6	-0,6
1	8	1102	-414	-8687	462	-149	88	-114	30,25	76,79	3,1	4,3	3,1	4,3	0,5	-0,6	-0,6
1	8	1103	-16	-6101	1021	-116	-438	-133	27,24	56,84	3,1	4,3	3,1	4,3	0,5	-0,6	-0,6
1	8	1104	-1331	-6472	902	-110	0	-55	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6	-0,6
1	8	1105	-827	-4562	1359	-106	-352	-66	99,90	68,69	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6	-0,6
1	8	1106	-519	-9246	1609	146	0	-76	35,21	79,77	3,1	4,3	3,1	4,3	0,5	-0,6	-0,6
1	8	1139	-832	-2704	3882	113	-226	-64	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7	-0,7
1	8	1140	-1423	-2347	5666	110	-181	-69	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8	-0,8
1	8	1141	-933	-3732	6697	107	0	-65	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8	-0,8
1	8	1143	-903	-3626	1419	-256	356	116	20,04	60,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6	-0,6
1	8	1146	-2452	-3052	493	-1	-282	-13	99,90	79,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6	-0,6
1	8	1147	-1996	-3274	1652	2	-420	51	99,90	34,65	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6	-0,6
1	8	1148	-1184	-4223	2244	-170	-717	-154	69,29	15,94	3,1	4,3	3,1	4,3	0,4	-0,6	-0,6
1	8	1175	-883	-6272	1239	182	-81	181	36,89	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6	-0,6
1	8	1184	-3967	-3610	701	-4	-5	-4	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,7	-0,7
1	8	1185	-911	-4140	4194	96	-3	-96	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8	-0,8
1	8	1186	-1143	-3961	8092	-95	0	-94	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,7	-0,8	-0,8
1	8	1220	-307	-2188	1394	-140	22	138	29,60	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6	-0,6
1	8	1221	-717	-2212	332	-205	-235	198	24,81	83,88	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6	-0,6
1	8	1222	-2352	-2306	2865	608	578	501	9,00	12,96	3,1	4,3	3,1	4,3	0,4	-0,6	-0,6

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cm²	eta mm
1	9	7	-13368	-74913	13454	-111	0	70	50,14	10,94	3,1	13,5	3,1	13,5	1,8		-0,5
1	9	32	-3537	-18507	2692	-7	0	2	99,90	39,32	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	9	33	-11272	-43285	7651	-58	0	-34	61,39	16,81	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,6
1	9	43	-3517	-21171	1202	2	0	-7	99,90	40,43	6,3	17,7	6,3	17,7	0,9		-0,5
1	9	70	-13027	-63083	10436	0	0	10	55,84	12,99	3,1	13,5	3,1	13,5	1,4		-0,5
1	9	71	-6860	-17510	4703	-5	0	2	99,90	41,56	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1		-0,5
1	9	83	-875	-19621	3121	-104	0	-62	99,90	43,62	6,3	17,7	6,3	17,7	1,3		-0,5
1	9	84	-4263	-34563	4531	-2	0	-6	99,90	21,05	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3		-0,6
1	9	85	-3035	-18196	4205	-3	0	0	99,90	45,02	3,1	13,5	3,1	13,5	0,9		-0,5
1	9	86	-321	58	5039	-84	-238	-64	64,15	12,82	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	9	87	-2416	-11160	1375	-8	0	-4	99,90	74,22	3,1	14,6	3,1	14,6	0,9		-0,5
1	9	88	-10412	-25011	7964	-2	0	-1	72,42	33,86	6,3	16,7	6,3	16,7	1,1		-0,5
1	9	89	-4324	154	7092	-4	-168	-82	99,90	16,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9		-0,5
1	9	90	2263	-11873	2017	-1	0	-1	24,28	72,09	6,3	17,7	6,3	17,7	1,3		-0,5
1	9	120	-5448	-44110	2294	3	0	-10	99,90	18,57	3,1	13,5	3,1	13,5	1,1		-0,5

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9																
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmq/m	Ay s. cmq/m	Ax i. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag. kg/cmq	eta mm
1	9	121	-3800	-17526	4069	-1	0	-2	99,90	41,52	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,5
1	9	131	-194	-19152	5497	-103	0	-72	75,13	44,69	6,3	17,7	6,3	17,7	1,3	-0,5
1	9	132	-139	-22920	253	87	0	-87	43,46	31,75	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6
1	9	133	-2833	-24011	3902	0	0	1	99,90	34,12	3,1	13,5	3,1	13,5	1,1	-0,5
1	9	134	131	-16824	1616	-79	0	74	33,14	49,23	3,1	14,6	3,1	14,6	1,3	-0,5
1	9	163	-1621	-34943	560	-144	0	-124	99,90	23,44	3,1	13,5	3,1	13,5	1,1	-0,6
1	9	164	-1246	-18363	2416	145	0	-69	99,90	39,63	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,5
1	9	174	-232	-17952	5686	110	0	-42	71,98	47,68	6,3	17,7	6,3	17,7	1,3	-0,5
1	9	175	-32	-15733	545	-59	0	51	56,71	46,25	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6
1	9	176	-570	-18287	1047	74	0	-61	99,90	44,80	3,1	13,5	3,1	13,5	1,1	-0,5
1	9	177	-383	-23276	2939	66	0	-43	99,90	35,59	3,1	14,6	3,1	14,6	1,3	-0,5
1	9	184	-1546	-20130	3412	175	0	-41	99,90	42,52	6,3	17,7	6,3	17,7	1,3	-0,5
1	9	185	-5	-6892	501	-66	-530	52	48,05	45,79	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,7
1	9	215	-2197	-32953	3596	-160	0	-136	99,90	24,86	3,1	13,5	3,1	13,5	1,1	-0,6
1	9	216	-965	-17430	3068	161	0	-44	56,84	41,75	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,5
1	9	227	2838	-20059	5034	4	0	-1	19,25	42,22	6,3	16,7	6,3	16,7	1,1	-0,5
1	9	228	815	7435	3215	291	-10	-72	8,12	3,67	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	9	229	-7855	-28941	9563	-2	0	-3	95,94	29,58	6,3	17,7	6,3	17,7	1,3	-0,5
1	9	230	-1026	-15879	5009	232	0	-70	26,43	51,59	3,1	13,5	3,1	13,5	0,9	-0,5
1	9	231	-110	-317	2055	279	-264	-67	11,71	13,65	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	9	232	-1905	-20003	5312	-222	0	-56	80,31	41,41	3,1	14,6	3,1	14,6	0,9	-0,5
1	9	266	-965	-21914	6213	-717	45	-163	5,13	36,67	3,1	13,5	3,1	13,5	0,9	-0,7
1	9	267	-997	-16898	3044	203	6	-75	33,55	42,93	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	9	273	-168	-15886	3247	230	0	-58	28,83	53,88	6,3	17,7	6,3	17,7	0,9	-0,6
1	9	274	211	-5584	1040	-182	-580	-153	15,20	34,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,7
1	9	295	182	-3660	4842	-771	-485	198	4,89	32,45	3,9	3,9	3,9	3,9	0,6	-0,7
1	9	306	1233	-7781	4827	-435	0	150	5,42	99,90	3,1	13,5	3,1	13,5	0,8	-0,7
1	9	307	-749	-12593	2026	-228	13	-122	21,53	57,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,5
1	9	313	-375	-12195	2934	-226	-1	-84	33,06	70,11	6,3	17,7	6,3	17,7	0,8	-0,6
1	9	314	3859	4125	3177	7	15	-6	15,83	14,58	7,1	7,1	7,1	7,1	0,8	-0,6
1	9	330	-1175	-6336	6011	116	28	107	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4	-0,7
1	9	340	-698	-4388	2221	271	883	-118	31,45	34,17	6,3	16,7	6,3	16,7	0,5	-0,7
1	9	341	-1197	-5693	1663	-206	593	-113	73,29	42,77	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5	-0,5
1	9	350	129	7978	2378	341	27	-231	19,28	7,56	7,1	7,1	7,1	7,1	1,4	-0,6
1	9	353	-1752	-7642	3927	-220	602	-127	99,90	58,36	9,4	20,9	9,4	20,9	0,5	-0,6
1	9	398	-427	-4746	6435	-228	-3	51	21,41	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4	-0,7
1	9	403	331	-2166	5033	-201	0	32	16,29	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4	-0,7
1	9	413	-1075	-9896	2738	-177	0	-127	53,31	75,04	3,1	4,8	3,1	4,8	0,5	-0,7
1	9	414	-1110	-6857	665	-127	0	-32	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6
1	9	425	-145	410	1929	54	-9	-53	99,90	69,25	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4	-0,6
1	9	427	-403	-9845	779	-30	12	-27	99,90	75,66	3,1	6,1	3,1	6,1	0,5	-0,6
1	9	452	-879	-1394	2408	-170	12	-45	53,23	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,2	-0,7
1	9	464	-937	-11292	7501	-76	6	-69	99,90	64,74	3,9	3,9	3,9	3,9	1,2	-0,6
1	9	475	-893	-4800	4667	-560	-937	-194	6,78	11,53	3,1	4,8	3,1	4,8	0,6	-0,7
1	9	476	-999	-5854	326	-116	-5	43	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6
1	9	478	-435	-12287	3490	66	0	-56	99,90	61,31	3,1	6,1	3,1	6,1	0,5	-0,6
1	9	486	-287	-1748	4944	138	245	-112	29,36	67,57	3,1	4,8	3,1	4,8	0,6	-0,7
1	9	492	-336	-666	501	94	200	-67	68,35	30,55	3,9	3,9	3,9	3,9	1,2	-0,7
1	9	500	-644	-5209	727	-96	-5	-93	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6
1	9	508	-10826	-18313	8019	-1	13	-3	67,80	39,86	3,9	3,9	3,9	3,9	1,2	-0,6
1	9	516	-7258	-16883	6405	5	5	-5	99,60	44,50	3,1	6,1	3,1	6,1	0,8	-0,6
1	9	642	67	-1841	5210	-158	-291	118	18,91	34,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	9	643	-4081	-10019	6233	2	0	6	99,90	72,63	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,5
1	9	672	-4642	-16344	2849	7	0	-21	99,90	44,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	9	673	-918	-18673	4866	-106	0	-74	99,90	38,97	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,5
1	9	715	-3406	-19153	6308	-5	0	-3	99,90	37,99	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,5
1	9	724	-41	-20200	5426	-103	0	-75	31,61	36,02	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6
1	9	759	-1242	-22356	3956	168	0	-91	78,24	32,55	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,5
1	9	774	-477	-17349	4831	99	0	-45	68,07	41,94	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6
1	9	786	-631	-14061	2492	133	0	-45	49,31	51,75	3,1	3,1	3,1	3,1	1,3	-0,6
1	9	810	-1034	-20802	2192	-202	0	79	35,58	34,98	3,1	3,1	3,1	3,1	1,1	-0,6
1	9	856	-704	-19342	1560	-215	-9	65	22,77	37,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	9	865	-5	-11633	2206	214	0	-83	14,62	62,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6
1	9	879	-1500	-14228	2728	210	4	-73	58,54	57,43	3,1	13,5	3,1	13,5	0,9	-0,5
1	9	880	-1084	-11360	4274	221	0	-64	30,83	64,05	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,5
1	9	881	-640	-17570	3885	-227	0	-56	19,99	47,14	3,1	14,6	3,1	14,6	0,9	-0,5
1	9	910	-117	-15135	288	-291	21	131	11,23	47,45	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,6
1	9	918	2276	-3675	1240	-7	340	-99	11,82	66,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,6
1	9	951	-1157	-11404	1271	211	12	-111	37,72	71,12	3,1	13,5	3,1	13,5	0,8	-0,5
1	9	952	-868	-11323	1091	194	-1	-98	31,99	64,20	3,1	3,1	3,1	3,1	0,8	-0,5
1	9	953	-409	-13113	1607	204	-1	-86	19,67	63,10	3,1	14,6	3,1	14,6	0,8	-0,6
1	9	976	-1069	-6109	876	229	680	-117	53,75	36,01	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5	-0,6
1	9	986	1608	7884	1515	605	35	344	4,93	4,20	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5	-0,7
1	9	987	-41	1848	3412	296	-530	220	13,30	5,24	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4	-0,7
1	9	1002	12	-796	1472	-175	-246	-157	17,74	19,85	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6
1	9	1013	-1317	-5517	879	-198	582	-105	90,85	61,92	6,3	16,7	6,3	16,7	0,5	-0,5
1	9	1014	-1326	-5801	700	-197	587	-103	56,02	35,42	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,5
1	9	1015	-1489	-6539	948	-208	621	-108	96,11	57,50	6,3	17,7	6,3	17,7	0,5	-0,6
1	9	1071	-280	-5119	415	-208	399	172	17,71	64,45	3,1	4,8	3,1	4,8	0,5	-0,7
1	9	1072	-624	-7713	1277	200	-2	116	23,85	94,09	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6
1	9	1073	-1097	-7745	607	157	12	70	74,77	92,65	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmg/m -----					kg/cmq	mm
1	9	1074	-824	-4065	1547	-176	-332	-96	36,89	71,28	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1090	-31	7590	2270	-98	8	70	41,01	4,51	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4		-0,6
1	9	1091	-144	1102	6350	-105	8	-67	43,53	29,31	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4		-0,7
1	9	1092	-7	-3618	7639	84	0	-49	46,73	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,4		-0,7
1	9	1107	-1215	-7878	822	-143	13	-67	99,90	90,99	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1108	-1190	-8575	1252	-134	15	-65	99,90	83,48	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1109	-624	-9907	1303	-119	15	-63	62,87	72,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1110	-432	-13740	1631	-85	14	65	82,90	54,31	3,1	6,1	3,1	6,1	0,5		-0,6
1	9	1111	-1058	-7188	659	-102	9	-28	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1112	-631	-7878	545	-90	9	-25	99,90	91,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1113	-448	-10093	585	-72	11	-15	99,90	71,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1138	-551	-3369	5182	95	0	-64	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,2		-0,7
1	9	1144	-775	-3349	1414	-204	-334	84	26,41	63,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1149	-1085	-6321	757	-102	-3	45	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1150	-2064	-6742	422	-2	0	-4	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1151	-649	-7586	479	97	0	-49	99,90	95,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,6
1	9	1176	-874	-5883	1273	145	5	-144	63,93	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,6
1	9	1183	-4110	-1329	955	-8	-113	-88	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	1,2		-0,7
1	9	1223	-526	-5693	1812	83	-6	-83	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,6
1	9	1224	-948	-5781	1474	-82	5	-82	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,6
1	9	1225	-3447	-5758	1084	5	4	-4	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,6

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. ----- cmg/m	Ay s. ----- cmg/m	Ax i. ----- cmg/m	Ay i. ----- cmg/m	Atag. ----- cmg/m	σt kg/cmq	eta mm
1	10	28	-9476	-35785	4629	82	278	-1	70,49	21,51	3,1	14,6	3,1	14,6	0,6		-0,6
1	10	35	-6976	-29562	3807	56	227	-7	96,39	26,06	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,7
1	10	72	-5731	-840	639	-1	134	33	99,90	73,89	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,6
1	10	73	-1331	-7718	1792	97	72	22	99,90	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,5		-0,6
1	10	74	-486	-9261	1813	53	87	-12	99,90	84,59	6,3	17,7	6,3	17,7	0,5		-0,7
1	10	75	-4216	-27386	3709	17	87	-7	99,90	29,36	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	76	-4695	-570	1111	-9	111	42	99,90	65,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,6
1	10	77	-3739	-23776	2853	0	52	4	99,90	34,13	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,7
1	10	122	537	-21219	746	-27	-14	-17	34,66	38,79	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	123	20	-21893	1325	-51	0	37	59,12	37,83	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,7
1	10	124	130	-21726	223	-102	-13	-26	26,76	37,91	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	125	1032	-18734	604	-84	-17	23	15,28	43,84	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,7
1	10	165	-78	-21722	1217	-12	-1	-9	99,90	38,11	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	166	-446	-20262	321	36	-2	-35	99,90	40,84	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,7
1	10	167	925	-17264	966	-26	49	-6	23,51	46,74	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	168	158	-16154	1359	-64	59	-45	38,06	49,56	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,7
1	10	217	1894	-16814	2180	-7	21	6	28,21	50,31	6,3	17,7	6,3	17,7	0,5		-0,6
1	10	218	3272	-6512	1036	11	31	-11	16,36	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,4		-0,7
1	10	219	1008	-15262	1247	-10	2	6	25,17	54,19	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	220	4278	1171	560	12	39	-5	6,30	17,89	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	10	221	481	-19552	1311	-17	11	-12	42,75	42,13	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,7
1	10	268	-1323	-9669	400	2	23	-1	99,90	83,77	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	269	-1325	-9113	558	11	33	-7	99,90	87,86	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,7
1	10	308	-1502	-7863	1334	3	5	-9	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,6
1	10	309	-1177	-7676	2175	0	4	0	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,8
1	10	342	-2068	-4110	988	2	0	-4	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	10	343	-531	-3375	1051	5	-1	-5	99,90	99,90	9,4	20,3	9,4	20,3	0,5		-0,6
1	10	344	-1122	-6031	1749	4	-4	-4	99,90	99,90	9,4	20,3	9,4	20,3	0,5		-0,7
1	10	345	-1069	-6571	1512	-14	0	-7	99,90	99,90	6,3	17,2	6,3	17,2	0,5		-0,6
1	10	346	-456	-2416	1052	0	0	-3	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	10	347	-1161	-6490	1304	-9	0	-3	99,90	99,90	6,3	17,2	6,3	17,2	0,5		-0,8
1	10	415	220	-5159	589	-29	0	-19	57,35	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,5		-0,6
1	10	416	-30	-6707	680	-32	0	-27	99,90	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,5		-0,7
1	10	417	470	-5362	323	-52	-13	-23	29,36	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,4		-0,8
1	10	418	-402	-8392	896	0	0	6	99,90	89,21	3,1	5,5	3,1	5,5	0,5		-0,7
1	10	419	37	-8917	449	24	0	-18	99,90	83,96	3,1	5,5	3,1	5,5	0,4		-0,7
1	10	420	-180	-6313	473	15	5	-11	99,90	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,4		-0,7
1	10	421	247	-4538	439	-57	11	-6	36,33	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,5		-0,6
1	10	422	-164	-6233	362	68	30	-14	62,93	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,4		-0,8
1	10	457	371	-6465	214	-12	10	6	99,90	99,90	6,3	8,7	6,3	8,7	0,5		-0,7
1	10	458	1995	-1362	439	23	-2	-17	25,02	99,90	6,3	8,7	6,3	8,7	0,4		-0,7
1	10	459	154	-5807	815	-36	0	-8	57,63	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,5		-0,6
1	10	460	539	439	1207	-14	15	-13	41,38	47,16	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	10	461	-102	-9440	794	59	-1	-21	66,19	79,20	3,1	5,5	3,1	5,5	0,4		-0,8
1	10	501	138	125	632	16	28	-12	99,90	99,90	9,4	11,3	9,4	11,3	0,6		-0,7
1	10	502	-1101	-4271	633	-15	42	-16	99,90	99,90	9,4	11,3	9,4	11,3	0,6		-0,7
1	10	503	-653	-5266	695	-54	-6	-37	99,90	99,90	6,3	8,1	6,3	8,1	0,6		-0,7
1	10	504	-153	-1021	615	28	-3	-24	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	10	505	-1529	-5595	861	4	-4	-5	99,90	99,90	6,3	8,1	6,3	8,1	0,6		-0,8
1	10	526	0	-5080	1526	73	4	-32	43,06	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,6		-0,7
1	10	527	221	-5572	1099	-19	0	-7	70,06	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,6		-0,7
1	10	528	807	-4411	318	-36	-23	8	23,96	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,6		-0,8
1	10	529	-193	-7411	1282	-48	0	-32	99,90	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	1,0		-0,7
1	10	530	37	-7432	968	-45	0	39	63,71	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,6		-0,7
1	10	531	-206	-5957	881	38	0	-29	99,90	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,7		-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
												----- cmq/m -----					
1	10	532	116	-4157	767	-89	21	-45	30,48	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	1,0		-0,7
1	10	533	-101	-4520	328	81	35	-42	44,60	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,7		-0,8
1	10	545	-1059	-5123	1961	-91	24	-19	99,90	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	1,0		-0,7
1	10	546	-48	-4966	1821	-65	-7	-35	99,90	99,90	6,3	8,7	6,3	8,7	1,0		-0,7
1	10	547	-769	-5539	2073	91	38	-14	99,90	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,7		-0,8
1	10	548	-2284	-7522	381	28	91	8	99,90	88,40	3,1	5,5	3,1	5,5	1,0		-0,7
1	10	549	-1465	826	1007	0	52	-3	99,90	21,02	3,1	3,1	3,1	3,1	1,0		-0,7
1	10	550	-2551	-8061	425	36	107	-13	99,90	81,54	3,1	5,5	3,1	5,5	0,7		-0,8
1	10	551	133	-2810	931	59	11	-31	83,28	99,90	6,3	8,7	6,3	8,7	0,7		-0,8
1	10	857	-530	-5209	933	0	0	-2	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	11	28	-5001	-32189	4144	-369	0	133	65,49	25,33	3,1	13,1	3,1	13,1	0,7	-0,6	-0,6
1	11	37	-658	-5362	2015	-64	-6	46	99,90	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,7	-0,6	-0,6
1	11	75	-4321	-28152	3441	-21	-35	-47	99,90	28,62	3,1	13,1	3,1	13,1	0,7	-0,6	-0,6
1	11	78	-1014	-5887	295	98	44	-9	99,90	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,7	-0,6	-0,6
1	11	124	-1015	-22076	896	-110	0	-46	99,90	36,93	3,1	13,1	3,1	13,1	0,7	-0,6	-0,6
1	11	126	-635	-5729	757	100	1	-26	99,90	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,7	-0,6	-0,6
1	11	167	-511	-17814	311	85	99	-58	99,90	43,43	3,1	13,1	3,1	13,1	0,6	-0,6	-0,6
1	11	169	392	-5974	1447	79	4	-25	25,09	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,6	-0,6	-0,6
1	11	219	-294	-13861	290	-88	4	35	56,73	58,65	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5	-0,6	-0,6
1	11	222	115	-7518	2049	-44	-8	-6	54,52	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5	-0,7	-0,7
1	11	268	26	-9739	246	-57	6	-17	52,13	83,24	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5	-0,6	-0,6
1	11	270	242	-7836	1588	15	-4	6	71,97	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5	-0,7	-0,7
1	11	308	-41	-7655	277	50	47	10	68,37	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5	-0,6	-0,6
1	11	310	-123	-7878	1872	44	43	13	99,90	98,32	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5	-0,7	-0,7
1	11	345	-904	-6742	445	0	0	-31	99,90	99,90	6,3	16,2	6,3	16,2	0,5	-0,6	-0,6
1	11	348	-1807	-8544	610	-16	0	-5	99,90	98,65	6,3	16,2	6,3	16,2	0,5	-0,7	-0,7
1	11	415	5	-5055	1043	51	19	-36	60,35	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,5	-0,6	-0,6
1	11	421	124	-4647	1031	88	48	-26	30,78	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,5	-0,6	-0,6
1	11	423	135	-5444	97	-73	3	-14	35,33	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4	-0,7	-0,7
1	11	459	104	-4721	987	132	-6	16	21,83	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,5	-0,6	-0,6
1	11	462	194	-4083	382	-48	-5	11	44,31	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4	-0,7	-0,7
1	11	503	-724	-3532	652	-94	-329	35	99,90	89,66	6,3	8,8	6,3	8,8	0,6	-0,7	-0,7
1	11	506	-398	-3452	300	-33	0	-16	99,90	99,90	6,3	8,8	6,3	8,8	0,6	-0,7	-0,7
1	11	526	-250	-5004	1079	-95	-19	-78	46,29	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,6	-0,7	-0,7
1	11	532	-118	-2640	1433	139	220	-75	24,81	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	1,0	-0,7	-0,7
1	11	534	66	-645	401	-113	-60	-47	25,90	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,5	-0,7	-0,7
1	11	545	-554	-2706	1920	156	326	6	32,89	66,46	3,1	5,6	3,1	5,6	1,0	-0,7	-0,7
1	11	548	-1008	-3064	2702	-153	-580	-46	70,01	21,65	3,1	5,6	3,1	5,6	1,0	-0,7	-0,7
1	11	552	49	-219	398	-31	-68	22	86,35	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4	-0,7	-0,7
1	11	644	-1549	-8913	1682	-131	-3	125	99,90	81,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6	-0,6
1	11	645	-1147	-10297	3159	7	0	-28	99,90	70,67	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6	-0,6
1	11	716	-619	-11810	2822	59	-4	-53	99,90	61,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6	-0,6
1	11	760	-46	-11421	2363	-89	-1	-65	37,39	63,65	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,6	-0,6
1	11	811	-60	-10337	2175	60	-2	20	58,52	70,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6	-0,6
1	11	858	-70	-9250	1737	34	0	-6	99,90	78,66	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6	-0,6
1	11	911	-120	-7913	1688	-42	-18	-9	99,90	89,97	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,6	-0,6
1	11	977	-1409	-6846	623	0	0	-16	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5	-0,6	-0,6
1	11	1075	-224	-7324	107	-48	44	-27	99,90	96,52	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4	-0,7	-0,7
1	11	1076	-90	-6041	797	-64	-4	-42	57,72	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,6	-0,6
1	11	1077	58	-5457	1315	-63	22	-21	45,21	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7	-0,7
1	11	1132	82	-4722	857	-46	31	9	56,76	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7	-0,7
1	11	1177	-521	-3743	776	-46	0	19	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	0,6	-0,7	-0,7
1	11	1245	-30	-2287	669	-73	-8	-51	44,92	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,6	-0,7	-0,7
1	11	1246	-95	-3000	1000	86	5	-78	41,49	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6	-0,7	-0,7
1	11	1247	-16	-1593	952	99	126	-78	32,09	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7	-0,7
1	11	1288	-133	-350	191	-84	-29	-13	44,90	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,5	-0,7	-0,7
1	11	1289	-161	-619	707	-54	-110	4	85,58	75,60	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5	-0,7	-0,7
1	11	1290	-136	320	624	76	149	-58	50,95	16,81	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,7	-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 12																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	12	37	-624	-5700	228	-84	0	-44	99,90	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,7		-0,6
1	12	38	-1505	-7393	314	-14	0	7	99,90	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4		-0,8
1	12	78	94	-5879	502	105	132	-5	26,98	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,7		-0,6
1	12	79	-3	-6840	620	99	83	20	31,64	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4		-0,8
1	12	126	168	-5786	706	105	42	-28	25,23	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,7		-0,6
1	12	127	145	-6672	749	-83	62	-26	31,39	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4		-0,8
1	12	169	222	-5902	459	71	12	-17	32,46	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,6		-0,6
1	12	170	261	-6486	1028	-70	6	-18	31,07	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4		-0,8
1	12	222	-15	-7728	638	39	85	9	84,88	97,20	3,1	15,1	3,1	15,1	0,5		-0,7
1	12	223	-10	-6661	898	-61	29	-17	52,52	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,8
1	12	270	-67	-7830	405	-64	0	-23	55,15	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,5		-0,7
1	12	271	-22	-7365	819	-42	-4	-12	78,66	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,8
1	12	310	-251	-7794	424	45	38	9	99,90	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,5		-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 12																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmq/m -----					kg/cmq	mm
1	12	311	-175	-7630	582	52	61	8	95,70	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,8
1	12	348	-1804	-8640	114	-33	0	-6	99,90	99,62	6,3	18,3	6,3	18,3	0,5		-0,7
1	12	349	-1504	-7745	269	-31	0	-1	99,90	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,3		-0,8
1	12	423	45	-5413	863	-64	-1	-20	45,31	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,4		-0,7
1	12	424	-54	-5681	981	57	27	-9	61,78	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,3		-0,8
1	12	462	154	-3873	779	-59	0	-16	40,79	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,4		-0,7
1	12	463	61	-4468	692	47	14	3	58,29	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,3		-0,8
1	12	506	-384	-3476	693	-39	0	-20	99,90	99,90	6,3	9,2	6,3	9,2	0,6		-0,7
1	12	507	-417	-3432	597	-36	0	-24	99,90	99,90	6,3	9,2	6,3	9,2	0,4		-0,8
1	12	534	88	-648	677	-107	53	16	26,74	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,5		-0,7
1	12	535	58	-1301	54	105	17	-27	28,04	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,3		-0,8
1	12	552	-16	52	568	-43	-93	-28	76,00	59,80	3,1	6,1	3,1	6,1	0,4		-0,7
1	12	553	-7	-42	286	-31	-110	-11	99,90	56,10	3,1	6,1	3,1	6,1	0,2		-0,8
1	12	646	-1475	-7926	539	0	-6	0	99,90	91,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	12	647	-128	-7394	767	-59	15	-31	69,20	96,50	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	12	717	38	-7025	754	-31	46	-25	89,72	97,15	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	12	761	405	-6948	838	2	45	-1	65,34	98,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	12	812	-3	-7021	406	-26	-6	8	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	12	859	-23	-7301	350	32	25	-21	99,90	96,45	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	12	912	-143	-7340	689	-39	-4	12	99,90	98,64	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	12	978	-1405	-7070	89	-12	0	-3	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	0,3		-0,7
1	12	1075	-160	-7471	227	57	55	13	79,85	93,87	3,1	6,1	3,1	6,1	0,4		-0,7
1	12	1078	-65	-6340	427	-42	-2	9	89,36	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	12	1079	-119	-6634	410	60	44	-23	66,20	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,3		-0,8
1	12	1080	-27	-5550	389	37	8	-18	92,47	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	12	1133	72	-4347	233	29	19	-16	84,00	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	12	1178	-398	-3142	228	-36	1	-25	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	0,4		-0,7
1	12	1245	13	-2253	695	52	40	23	58,71	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,6		-0,7
1	12	1248	-17	-2096	362	-29	-2	13	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,7
1	12	1249	-32	-2379	93	67	26	-30	49,20	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,4		-0,8
1	12	1250	33	-1372	392	51	0	-21	57,57	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,7
1	12	1288	84	-236	617	-100	48	25	28,61	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,5		-0,7
1	12	1291	39	-469	401	63	56	-40	46,72	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7
1	12	1292	66	-344	177	91	55	-23	31,81	99,90	3,1	6,1	3,1	6,1	0,2		-0,8
1	12	1293	-53	-259	410	53	73	-48	66,11	71,00	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 13																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmq/m -----				kg/cmq		mm
1	13	35	-4309	-18901	3151	52	226	8	99,90	38,48	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,7
1	13	38	-1527	-6406	754	-6	-1	-20	99,90	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	77	-2295	-22861	2706	-195	0	42	99,90	35,66	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,7
1	13	79	-673	-6641	409	-77	0	12	99,90	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	125	-681	-19244	855	-131	0	-35	55,73	42,36	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,7
1	13	127	77	-6561	1506	-89	0	30	31,95	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	168	-402	-16567	739	-81	0	-57	84,72	49,21	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,7
1	13	170	302	-6149	2006	107	-2	-36	22,02	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	221	-199	-13016	454	-96	8	-23	42,45	62,27	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,7
1	13	223	238	-6492	1948	49	18	-9	40,76	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	269	81	-8640	664	63	-4	8	43,27	93,95	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,7
1	13	271	230	-7366	1836	-44	0	-9	44,15	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	309	-72	-7519	836	-38	0	-11	99,90	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	311	-189	-7611	2275	-60	0	-23	79,41	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,5		-0,8
1	13	347	-1244	-4616	318	-1	-1	12	99,90	99,90	6,3	16,2	6,3	16,2	0,5		-0,8
1	13	349	-1556	-7424	766	12	54	1	99,90	99,90	6,3	16,2	6,3	16,2	0,5		-0,8
1	13	417	56	-5579	314	-67	0	-45	42,88	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4		-0,8
1	13	422	-52	-6154	435	85	13	-35	39,50	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4		-0,8
1	13	424	-21	-5792	199	-56	0	-7	58,13	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,3		-0,8
1	13	461	-97	-6487	798	115	34	-10	30,01	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4		-0,8
1	13	463	-45	-4601	247	-51	-4	-22	68,36	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4		-0,8
1	13	505	-729	-3612	854	-84	-286	34	99,90	99,79	6,3	8,8	6,3	8,8	0,6		-0,8
1	13	507	-459	-2411	202	37	0	13	99,90	99,90	6,3	8,8	6,3	8,8	0,4		-0,8
1	13	528	-87	-4445	446	-106	0	-72	32,60	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,6		-0,8
1	13	533	-159	-4474	617	114	0	-71	32,50	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,7		-0,8
1	13	535	36	-1289	408	-108	6	-34	27,81	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,3		-0,8
1	13	547	-674	-3193	1502	126	-292	-16	60,49	88,31	3,1	5,6	3,1	5,6	0,7		-0,8
1	13	550	-1146	-3512	2646	164	596	55	71,51	23,57	3,1	5,6	3,1	5,6	0,7		-0,8
1	13	553	48	-274	359	35	73	-26	76,35	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,3		-0,8
1	13	648	-2260	-8856	1343	-6	0	-12	99,90	82,14	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	13	649	-881	-10770	2200	88	92	41	99,90	62,09	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	13	718	-189	-11843	2466	57	0	-32	87,77	61,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	13	762	-20	-11194	2294	70	0	-58	46,00	65,00	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	13	813	5	-10027	2274	-55	-18	-23	56,23	71,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,7
1	13	860	84	-8854	2180	-42	10	4	60,48	81,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	13	913	-153	-7626	2043	33	28	-17	99,90	92,05	3,1	3,1	3,1	3,1	0,5		-0,8
1	13	979	-1351	-6904	679	5	1	11	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	0,5		-0,8
1	13	1079	-90	-6558	541	-58	0	-22	64,71	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,3		-0,8
1	13	1081	-42	-6398	691	65	0	-39	52,19	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,8
1	13	1082	-32	-5893	795	-62	-1	-26	53,17	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,8
1	13	1134	-22	-4952	722	-41	0	-11	80,84	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,8

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 13																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. cmg/m	Ax i. -----	Ay i. -----	Atag. -----	σt kg/cmq	eta mm
1	13	1179	-851	-4264	459	-9	-1	14	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	0,4	-0,8	
1	13	1249	1	-2316	169	-77	0	-51	40,71	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,4	-0,8	
1	13	1251	-59	-3533	331	90	0	-71	37,47	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8	
1	13	1252	-33	-2646	411	97	0	-52	33,38	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8	
1	13	1292	-193	-683	608	-76	0	-11	56,85	99,90	3,1	5,6	3,1	5,6	0,3	-0,8	
1	13	1294	-197	-653	196	-60	109	-8	82,83	85,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8	
1	13	1295	-153	346	390	-77	-162	58	51,71	15,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,8	

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 14																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	14	21	-3854	-18299	1455	9	0	-21	99,90	44,82	3,9	13,7	3,9	13,7	1,7	-0,6	
1	14	27	-2863	-7898	3985	-254	-1117	55	93,83	28,11	3,9	13,7	3,9	13,7	0,9	-0,5	
1	14	44	10972	-5959	4758	48	-672	-46	3,02	49,96	3,9	13,7	3,9	13,7	1,0	-0,5	
1	14	63	-877	-17674	12735	-270	5	-53	22,35	46,28	3,9	13,7	3,9	13,7	1,7	-0,6	
1	14	94	2698	-13266	7343	-674	0	114	3,95	61,83	3,9	13,7	3,9	13,7	1,0	-0,5	
1	14	113	13710	-10175	3946	55	55	0	2,43	76,60	3,9	13,7	3,9	13,7	1,5	-0,6	
1	14	137	-681	-12535	6145	263	-9	54	20,59	65,01	3,9	13,7	3,9	13,7	0,9	-0,5	
1	14	156	-1041	-13184	5098	221	0	11	36,41	62,21	3,9	13,7	3,9	13,7	1,5	-0,6	
1	14	180	-868	-10013	5345	186	0	33	42,92	81,92	3,9	13,7	3,9	13,7	0,9	-0,5	
1	14	208	-1134	-11658	3156	-198	6	16	52,39	70,03	3,9	13,7	3,9	13,7	1,4	-0,6	
1	14	235	-375	-8574	5105	188	76	-32	26,36	87,94	3,9	13,7	3,9	13,7	0,9	-0,5	
1	14	259	-734	-9539	1365	-173	2	18	42,00	85,81	3,9	13,7	3,9	13,7	1,4	-0,7	
1	14	280	-629	-11463	4357	-162	0	-46	41,68	71,55	3,9	13,7	3,9	13,7	0,9	-0,5	
1	14	299	-538	-7655	867	99	-3	-38	96,39	99,90	3,9	13,7	3,9	13,7	1,4	-0,7	
1	14	317	-2260	-9712	3105	175	0	114	99,90	87,29	7,1	16,8	7,1	16,8	0,9	-0,6	
1	14	322	-930	-6206	1495	0	0	30	99,90	99,90	7,1	16,8	7,1	16,8	1,3	-0,7	
1	14	364	-314	-8880	1206	50	13	-47	99,90	82,26	3,1	4,6	3,1	4,6	0,9	-0,6	
1	14	377	-132	-4174	3204	136	11	1	25,80	99,90	3,1	4,6	3,1	4,6	1,2	-0,7	
1	14	428	-782	-9285	4681	-102	19	-78	99,90	78,23	3,1	4,6	3,1	4,6	0,9	-0,6	
1	14	447	-250	-3943	4129	141	16	-35	27,63	99,90	3,1	4,6	3,1	4,6	1,2	-0,7	
1	14	481	-1045	-3795	2543	-220	-544	139	56,83	40,78	6,3	7,8	6,3	7,8	0,9	-0,6	
1	14	495	-501	-3701	3651	45	58	-39	99,90	99,90	6,3	7,8	6,3	7,8	1,1	-0,7	
1	14	518	-56	-2135	1181	112	404	-110	29,59	26,69	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7	-0,6	
1	14	523	-9	-1569	3133	-171	-1	-28	18,36	99,90	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7	-0,7	
1	14	538	-1586	-3842	3215	447	1259	244	11,53	5,42	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7	-0,6	
1	14	542	-91	-426	3111	-65	-110	-54	56,64	72,16	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7	-0,7	
1	14	650	265	583	105	81	90	-69	34,88	19,80	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4	-0,5	
1	14	651	-152	-3560	623	-31	34	30	99,90	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4	-0,4	
1	14	652	-507	1254	1519	87	81	76	99,90	13,77	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4	-0,4	
1	14	653	9740	1859	6503	71	180	-81	3,32	7,89	3,9	3,1	3,9	3,1	0,8	-0,5	
1	14	654	17066	-82	837	30	72	32	1,99	49,58	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4	-0,4	
1	14	655	15668	4317	1822	78	127	38	2,11	5,00	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4	-0,4	
1	14	763	15759	3611	801	18	-19	-12	2,17	7,28	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4	-0,6	
1	14	764	13525	1062	29	-24	-37	-17	2,51	19,50	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4	-0,6	
1	14	765	10154	2644	1795	21	102	-12	3,34	7,65	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4	-0,5	
1	14	766	1442	-384	1406	143	72	-51	12,56	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4	-0,6	
1	14	767	1994	-465	1365	204	70	-17	8,94	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4	-0,6	
1	14	768	1337	-673	3061	-189	-94	-54	11,33	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4	-0,5	
1	14	814	-874	-4131	2668	-115	4	-27	99,90	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4	-0,6	
1	14	815	-1284	-2586	1008	-159	0	-14	99,90	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,4	-0,6	
1	14	816	-778	-4846	4357	125	29	24	91,52	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,6	-0,5	
1	14	861	-728	-6015	1903	-101	-4	-26	99,90	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,5	-0,6	
1	14	862	-911	-4922	813	-130	-6	-17	99,90	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,5	-0,6	
1	14	863	-607	-7086	3289	-108	0	-22	94,10	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,5	-0,5	
1	14	914	-697	-6331	1102	-87	4	-53	99,90	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,5	-0,6	
1	14	915	-1467	-6339	542	0	3	-5	99,90	99,90	3,9	3,1	3,9	3,1	0,5	-0,6	
1	14	916	-700	-8152	1930	-100	74	-55	99,90	81,60	3,9	3,1	3,9	3,1	0,5	-0,5	
1	14	980	-1322	-6192	807	1	0	-2	99,90	99,90	7,1	6,3	7,1	6,3	0,9	-0,6	
1	14	981	-1504	-6645	957	0	0	0	99,90	99,90	7,1	6,3	7,1	6,3	0,9	-0,6	
1	14	982	-1341	-8441	1694	-98	-39	58	99,90	85,57	7,1	6,3	7,1	6,3	0,9	-0,6	
1	14	1023	-216	-4944	2220	110	24	14	36,18	99,90	3,1	4,6	3,1	4,6	1,3	-0,7	
1	14	1083	-481	-5689	1155	-75	2	49	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	
1	14	1084	-811	-6643	1382	69	5	-27	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	
1	14	1085	-558	-8440	1623	81	0	-52	99,90	86,21	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	
1	14	1086	-579	-12995	771	97	19	-78	94,08	56,24	3,1	4,6	3,1	4,6	0,9	-0,6	
1	14	1087	-385	-5163	1864	43	0	-10	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	
1	14	1088	-417	-6012	1676	70	0	-10	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	
1	14	1089	-372	-8183	958	88	3	-24	67,46	88,66	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	
1	14	1135	-479	-4351	2593	-76	0	-55	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	
1	14	1136	-898	-5130	2599	-92	0	-47	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	
1	14	1137	-741	-5982	1470	-105	-7	-52	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,9	-0,6	
1	14	1180	-538	-3548	1727	-79	8	-65	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	0,9	-0,6	
1	14	1181	-608	-2906	1918	-84	-262	-55	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	0,9	-0,6	
1	14	1182	-867	-3593	4389	-116	-346	58	99,90	75,29	6,3	6,3	6,3	6,3	0,9	-0,6	
1	14	1234	-102	-2324	3180	-156	3	-60	21,55	99,90	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7	-0,7	
1	14	1253	-87	-2456	1339	107	0	-84	32,17	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6	
1	14	1254	191	-3212	1379	108	0	-66	24,05	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6	
1	14	1255	815	-4629	864	61	0	-14	20,03	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6	
1	14	1256	1862	-784	5189	90	-261	-111	10,16	25,90	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7	-0,6	

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 14																
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	cmg/m	cmg/m	cmg/m	cmg/m	kg/cmq	mm
1	14	1257	-37	-1284	1188	80	127	-40	41,39	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6
1	14	1258	-50	-1486	665	110	221	-37	30,01	50,01	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6
1	14	1259	-17	-1698	1867	125	302	-57	25,28	27,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6
1	14	1277	-48	-668	3088	-134	53	-27	24,28	99,90	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7	-0,7
1	14	1296	-88	-633	1125	-75	115	51	47,96	69,05	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6
1	14	1297	-272	-712	691	-101	185	31	43,97	29,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6
1	14	1298	-309	-611	1149	-93	336	-46	53,13	11,64	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6
1	14	1299	-721	-2983	2570	-134	386	-101	57,40	47,60	3,1	4,6	3,1	4,6	0,7	-0,6
1	14	1300	-50	-292	1139	84	93	81	40,04	51,83	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6
1	14	1301	-13	-336	713	65	77	-46	49,06	77,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6
1	14	1302	-319	504	399	-140	-270	108	29,94	9,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,7	-0,6

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t'm)	(t)	(t'm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)
1	1	1	Rara											RaraCls	168,0	1,0	4	-0,1	-1,3	2,6	7	-0,1	-5,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,2	-0,1	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	4	-0,1	-1,3	19	7	-0,1	-5,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	-0,1	-4,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,2	2,4	1	-0,1	-4,5
1	1	2	Rara											RaraCls	168,0	11,2	7	-0,7	-8,9	49,5	7	-3,0	-36,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,6	-8,3	-2,7	-33,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	74	7	-0,7	-8,9	335	7	-3,0	-36,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,6	-8,2	-2,7	-32,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	10,0	1	-0,6	-8,2	44,6	1	-2,7	-32,9
1	1	16	Rara											RaraCls	168,0	6,4	6	-0,4	-4,0	29,0	6	-1,6	-16,3
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,3	-4,4	-1,5	-18,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	40	6	-0,4	-4,0	231	6	-1,6	-16,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	-4,3	-1,4	-17,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,0	1	-0,3	-4,3	24,0	1	-1,4	-17,7
1	1	17	Rara											RaraCls	168,0	4,2	6	-0,2	-2,3	20,1	6	-1,1	-12,3
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,2	-2,3	-0,8	-12,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	34	6	-0,2	-2,3	138	6	-1,1	-12,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-2,4	-0,7	-12,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,4	1	-0,1	-2,4	11,9	1	-0,7	-12,7
1	1	18	Rara											RaraCls	168,0	2,3	6	-0,1	-2,5	11,2	6	-0,6	-13,2
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-2,6	-0,3	-13,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	6	-0,1	-2,5	78	6	-0,6	-13,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,6	-0,1	-13,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,0	-2,6	6,6	1	-0,1	-13,5
1	1	19	Rara											RaraCls	168,0	3,6	6	-0,2	-3,4	17,8	6	-1,1	-18,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-3,5	-0,7	-18,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	25	6	-0,2	-3,4	122	6	-1,1	-18,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-3,5	-0,6	-18,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,5	1	-0,1	-3,5	12,7	1	-0,6	-18,3
1	1	20	Rara											RaraCls	168,0	2,1	6	-0,1	-3,1	10,7	7	-0,4	-18,6
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-3,2	-0,2	-16,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	6	-0,1	-3,1	77	7	-0,4	-18,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,2	-0,2	-16,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,7	1	0,0	-3,2	8,5	1	-0,2	-16,9
1	1	46	Rara											RaraCls	168,0	1,8	10	0,0	-3,9	3,3	10	-0,1	-6,7
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	-0,1	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	10	0,0	-3,9	24	10	-0,1	-6,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	0,0	-3,5	2,8	1	-0,1	-5,8
1	1	47	Rara											RaraCls	168,0	1,5	6	-0,1	-1,8	7,5	10	-0,1	-16,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,9	-0,1	-15,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	6	-0,1	-1,8	56	10	-0,1	-16,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,9	-0,1	-14,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-1,9	6,4	1	-0,1	-14,8
1	1	57	Rara											RaraCls	168,0	5,6	6	-0,2	-1,0	6,4	3	-0,2	-12,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,2	-1,1	-0,2	-10,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	153	6	-0,2	-1,0	46	3	-0,2	-12,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-1,1	-0,2	-10,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,5	1	-0,2	-1,1	6,0	1	-0,2	-10,9
1	1	58	Rara											RaraCls	168,0	3,2	3	0,2	-3,3	10,1	3	0,4	-16,5
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,2	-3,0	0,4	-14,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	3	0,2	-3,3	72	3	0,4	-16,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-2,9	0,4	-14,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,6	1	0,2	-2,9	9,0	1	0,4	-14,4
1	1	59	Rara											RaraCls	168,0	2,7	6	-0,1	-1,3	6,0	6	-0,2	-11,6
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-1,3	-0,1	-11,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	25	6	-0,1	-1,3	43	6	-0,2	-11,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-11,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,3	5,1	1	0,0	-11,8
1	1	60	Rara											RaraCls	168,0	5,7	6	-0,2	-1,6	8,9	4	-0,2	-16,9
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,2	-1,7	-0,2	-15,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	105	6	-0,2	-1,6	65	4	-0,2	-16,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-1,7	-0,2	-16,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,3	1	-0,1	-1,7	8,0	1	-0,2	-16,1
1	1	61	Rara											RaraCls	168,0	4,9	7	0,3	-5,2	17,8	10	0,7	-30,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,3	-4,9	0,6	-27,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	33	7	0,3	-5,2	128	10	0,7	-30,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	-4,8	0,6	-26,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,3	1	0,3	-4,8	16,2	1	0,6	-26,7
1	1	96	Rara											RaraCls	168,0	1,4	10	0,0	-2,8	3,9	10	-0,1	-8,7
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-2,6	0,0	-7,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	10	0,0	-2,8	29	10	-0,1	-8,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,5	0,0	-7,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-2,5	3,3	1	0,0	-7,6
1	1	97	Rara											RaraCls	168,0	1,0	10	0,0	-1,8	6,0	12	-0,1	-13,3
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,6	0,0	-12,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	10	0,0	-1,8	44	12	-0,1	-13,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,0	-11,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,6	5,0	1	0,0	-11,8
1	1	107	Rara											RaraCls	168,0	2,1	6	-0,1	-0,7	4,7	12	-0,1	-9,1
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	-0,8	-0,1	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	6	-0,1	-0,7	34	12	-0,1	-9,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,8	-0,1	-8,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	-0,1	-0,8	4,1	1	-0,1	-8,2
1	1	108	Rara											RaraCls	168,0	2,7	3	0,1	-0,8	4,9	12	0,1	-10,1
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-0,8	0,1	-8,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	44	3	0,1	-0,8	36	12	0,1	-10,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,1	-8,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,8	4,0	1	0,1	-8,7
1	1	109	Rara											RaraCls	168,0	1,1	6	-0,1	-0,9	4,6	12	-0,1	-10,5
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	0,0	-9,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	-0,1	-0,9	34	12	-0,1	-10,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-9,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	3,9	1	0,0	-9,4
1	1	110	Rara											RaraCls	168,0	3,2	6	-0,1	-1,0	6,6	12	-0,1	-14,1
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-1,0	-0,1	-12,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	55	6	-0,1	-1,0	49	10	-0,1	-14,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-1,0	-0,1	-12,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	-0,1	-1,0	5,8	1	-0,1	-12,7
1	1	111	Rara											RaraCls	168,0	2,3	9	0,1	-1,2	8,9	10	0,2	-18,9
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	-1,2	0,2	-16,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	20	9	0,1	-1,2	66	10	0,2	-18,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,2	0,1	-16,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,1	-1,2	7,9	1	0,1	-16,7
1	1	139	Rara											RaraCls	168,0	1,1	12	0,1	-1,5	4,1	10	0,0	-9,6

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*mm)	(t)	(t*mm)	(t)	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t*mm)	(t)	Kg/cm²	mb	(t*mm)	(t)		
1	1	140	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,3	0,0	-8,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	12	0,1	-1,5	31	10	0,0	-9,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-8,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,3	3,5	1	0,0	-8,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-1,4	5,0	12	-0,1	-11,1	
1	1	150	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,5	0,0	-10,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,4	37	12	-0,1	-11,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-9,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,5	4,0	1	0,0	-9,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-0,2	3,6	12	-0,1	-6,7	
1	1	151	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	-0,1	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	20	12	0,0	-0,2	26	12	-0,1	-6,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-6,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,2	2,8	1	0,0	-6,0	
			Rara											RaraCls	168,0	2,8	9	-0,1	-0,3	2,5	3	0,0	-5,8	
1	1	152	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	143	3	0,1	0,0	19	3	0,0	-5,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,1	2,1	1	0,0	-5,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	-1,0	4,3	12	-0,1	-8,7	
1	1	153	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	0,0	-7,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-1,0	31	12	-0,1	-8,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-7,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	3,3	1	0,0	-7,7	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	-0,1	-0,8	5,7	12	-0,1	-11,7	
1	1	154	Freq	0,4	0,00	0	6	-0,1	-0,9	-0,1	-10,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	-0,1	-0,8	42	12	-0,1	-11,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,9	-0,1	-10,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	-0,1	-0,9	4,6	1	-0,1	-10,4	
			Rara											RaraCls	168,0	2,1	3	-0,1	-0,4	5,1	10	0,0	-12,0	
1	1	182	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-10,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	65	9	0,1	-0,2	38	10	0,0	-12,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-10,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,3	4,5	1	0,0	-10,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,6	3,9	12	0,0	-9,0	
1	1	183	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,0	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,6	29	12	0,0	-9,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-8,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,5	3,3	1	0,0	-8,1	
			Rara											RaraCls	168,0	2,6	12	0,1	-1,3	4,6	12	0,1	-9,3	
1	1	195	Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	-1,2	0,1	-8,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	25	12	0,1	-1,3	34	12	0,1	-9,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-8,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,1	3,7	1	0,0	-8,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-1,7	4,0	12	-0,1	-8,3	
1	1	196	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-7,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-1,7	29	12	-0,1	-8,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-7,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,2	3,0	1	0,0	-7,3	
			Rara											RaraCls	168,0	3,7	9	-0,1	-0,2	1,8	9	0,0	-3,6	
1	1	197	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	153	9	-0,1	-0,2	13	7	0,0	-3,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,1	1,6	1	0,0	-3,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-0,8	4,0	12	-0,1	-7,5	
1	1	198	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	-0,1	-6,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-0,8	29	12	-0,1	-7,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-6,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	3,0	1	0,0	-6,7	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-1,0	3,8	12	-0,1	-6,8	
1	1	199	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	-0,1	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,0	27	12	-0,1	-6,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	-0,1	-6,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	2,9	1	-0,1	-6,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-1,0	3,1	12	-0,1	-5,1	
1	1	200	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	-0,1	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,0	22	12	-0,1	-5,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	-0,1	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,9	2,4	1	-0,1	-4,6	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	6	0,1	-2,5	4,3	12	-0,1	-8,6	
1	1	201	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-2,4	0,0	-7,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	6	0,1	-2,5	32	12	-0,1	-8,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,4	0,0	-7,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-2,4	3,3	1	0,0	-7,7	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	9	0,0	-2,2	4,4	12	-0,1	-9,4	
1	1	202	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-8,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	9	0,0	-2,2	32	12	-0,1	-9,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-8,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,9	3,3	1	0,0	-8,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	10	0,0	-1,1	4,0	12	-0,1	-7,6	
1	1	203	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,0	0,0	-6,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	10	0,0	-1,1	29	12	-0,1	-7,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-6,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,0	2,8	1	0,0	-6,7	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-1,3	3,8	12	-0,1	-7,1	
1	1	204	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	10	0,0	-1,3	27	12	-0,1	-7,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-6,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,2	2,8	1	0,0	-6,2	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	6	0,1	-2,0	3,7	12	-0,1	-7,0	
1	1	205	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,9	0,0	-6,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,1	-2,0	27	12	-0,1	-7,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,9	0,0	-6,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-1,9	2,7	1	0,0	-6,2	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	10	-0,1	-0,9	5,2	12	-0,1	-10,3	
1	1	206	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,8	0,0	-9,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	10	-0,1	-0,9	38	12	-0,1	-10,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-9,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,8	3,9	1	0,0	-9,1	
			Rara											RaraCls	168,0	2,3	3	-0,1	-0,2	3,7	10	0,0	-8,9	
1	1	237	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-7,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	83	3	-0,1	-0,2	28	10	0,0	-8,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-7,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	3,3	1	0,0	-7,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,5	3,5	12	0,0	-8,4	
1	1	238	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,5	0,0	-7,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,5	26	12	0,0	-8,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-7,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,5	3,0	1	0,0	-7,6	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	12	0,1	-1,2	3,5	12	0,0	-8,1	
1	1	248	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,1	0,0	-7,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	12	0,1	-1,2	26	12	0,0	-8,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-7,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,0	3,0	1	0,0	-7,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	3,1	6	0,1	-5,9	
1	1	249	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,8	0,0	-5,8	0,000	0,000	RaraFer	352									

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)		
1	1	252	Rara											RaraCls	168,0	2,5	6	-0,1	-0,9	3,6	12	-0,1	-7,7		
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-0,9	0,0	-6,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	40	6	-0,1	-0,9	27	10	-0,1	-8,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,9	0,0	-6,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	-0,1	-0,9	2,8	1	0,0	-6,6		
1	1	253	Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-0,5	3,3	10	-0,1	-6,5		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,5	24	10	-0,1	-6,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-5,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,6	2,6	1	0,0	-5,5		
1	1	254	Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-0,3	3,1	12	0,0	-7,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	6	0,0	-0,3	23	12	0,0	-7,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,3	2,6	1	0,0	-6,2		
1	1	255	Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	0,4	1,2	6	0,1	-0,3		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,5	0,1	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	163	12	0,1	0,5	25	6	0,1	-0,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,5	0,1	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,2	1	0,1	-0,5		
1	1	256	Rara											RaraCls	168,0	2,8	6	-0,1	-0,9	4,9	10	-0,1	-11,0		
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,9	0,0	-9,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	46	6	-0,1	-0,9	36	10	-0,1	-11,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,9	0,0	-9,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	-0,1	-0,9	3,8	1	0,0	-9,2		
1	1	257	Rara											RaraCls	168,0	1,8	3	-0,1	-0,1	3,3	10	0,0	-7,9		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-6,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	68	6	-0,1	0,0	24	10	0,0	-7,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-7,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	2,9	1	0,0	-7,0		
1	1	282	Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,8	3,0	10	0,0	-7,3		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,8	0,0	-6,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,8	23	10	0,0	-7,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-6,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,8	2,7	1	0,0	-6,4		
1	1	283	Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-1,2	3,2	10	0,0	-7,5		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,1	0,0	-6,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-1,2	24	10	0,0	-7,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,1	2,7	1	0,0	-6,5		
1	1	293	Rara											RaraCls	168,0	8,8	12	0,3	-0,6	9,1	12	0,4	-3,9		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,2	-0,6	0,3	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	335	12	0,3	-0,6	109	12	0,4	-3,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-0,6	0,2	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,6	1	0,2	-0,6	3,6	1	0,2	-3,5		
1	1	294	Rara											RaraCls	168,0	3,6	9	-0,1	-0,3	2,7	6	-0,1	-4,1		
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-0,3	-0,1	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	125	9	-0,1	-0,3	19	6	-0,1	-4,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,3	-0,1	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	-0,1	-0,3	2,3	1	-0,1	-3,8		
1	1	295	Rara											RaraCls	168,0	5,6	6	-0,2	-0,7	4,7	6	-0,3	-5,6		
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-0,7	-0,1	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	179	6	-0,2	-0,7	32	6	-0,3	-5,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,8	0,0	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	-0,1	-0,8	2,6	1	0,0	-5,8		
1	1	296	Rara											RaraCls	168,0	4,8	6	-0,2	-1,0	5,3	6	-0,2	-8,2		
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-1,0	0,0	-8,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	122	6	-0,2	-1,0	37	6	-0,2	-8,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-8,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,0	3,3	1	0,0	-8,3		
1	1	297	Rara											RaraCls	168,0	1,8	3	-0,1	-0,3	3,4	10	-0,1	-7,2		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	-0,1	-6,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	46	3	-0,1	-0,3	25	10	-0,1	-7,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	-0,1	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,3	3,0	1	-0,1	-6,5		
1	1	319	Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-1,0	2,6	6	-0,1	-5,2		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,1	0,0	-5,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,0	19	6	-0,1	-5,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-5,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	2,2	1	0,0	-5,4		
1	1	320	Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-1,3	3,1	6	-0,1	-5,6		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,1	0,0	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-1,3	23	6	-0,1	-5,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,1	2,5	1	0,0	-5,7		
1	1	328	Rara											RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	-0,4	2,3	6	-0,1	-2,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	-0,1	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,4	15	6	-0,1	-2,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	-0,1	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,4	2,0	1	-0,1	-2,2		
1	1	329	Rara											RaraCls	168,0	1,0	6	0,1	-1,1	2,7	2	0,1	-5,1		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,1	0,1	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	0,1	-1,1	19	2	0,1	-5,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,1	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,1	2,4	1	0,1	-4,7		
1	1	330	Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-1,0	3,3	10	0,1	-5,3		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,8	0,1	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-1,0	23	10	0,1	-5,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,1	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,8	2,5	1	0,1	-4,1		
1	1	331	Rara											RaraCls	168,0	0,9	10	0,0	-1,5	4,4	10	0,2	-7,4		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,1	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	10	0,0	-1,5	31	10	0,2	-7,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,1	-5,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,2	3,3	1	0,1	-5,9		
1	1	332	Rara											RaraCls	168,0	0,7	10	0,0	-1,4	3,4	10	0,1	-6,6		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,3	0,1	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	10	0,0	-1,4	24	10	0,1	-6,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,1	-6,1	0,000	0,000												

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	1	386	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-3,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,7	1,5	1	0,0	-3,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-0,6	1,0	12	0,0	-1,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-0,6	7	12	0,0	-1,5	
1	1	387	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,6	0,8	1	0,0	-1,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	12	0,0	-0,2	1,4	12	0,0	-2,3	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	0,0	-0,2	10	12	0,0	-2,3	
1	1	388	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	1,1	1	0,0	-2,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	12	0,0	-0,4	0,9	12	0,0	-1,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,4	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	12	0,0	-0,4	7	12	0,0	-1,7	
1	1	389	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,8	1	0,0	-1,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	12	0,0	-0,4	1,2	12	0,0	-2,6	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,4	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	12	0,0	-0,4	9	12	0,0	-2,6	
1	1	390	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	1,0	1	0,0	-2,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	-0,5	1,8	12	-0,1	-2,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,4	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	12	0,0	-0,5	12	12	-0,1	-2,5	
1	1	391	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	1,1	1	0,0	-2,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	12	0,0	-0,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,4	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	126	6	0,0	0,5	4	12	0,0	-0,7	
1	1	392	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	0,0	1,6	12	-0,1	-2,8	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	127	6	0,0	0,5	12	12	-0,1	-2,8	
1	1	393	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-2,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-0,4	0,6	12	0,0	-0,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,4	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-0,4	4	12	0,0	-0,7	
1	1	394	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,4	0,4	1	0,0	-0,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-1,1	2,0	12	-0,1	-3,3	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	0,0	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,1	14	12	-0,1	-3,3	
1	1	395	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,4	1	0,0	-3,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-0,9	3,1	12	0,1	-4,6	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,8	0,1	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-0,9	22	12	0,1	-4,6	
1	1	396	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,1	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,8	2,1	1	0,1	-3,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,1	-0,8	2,7	12	0,1	-3,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	0,1	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,1	-0,8	19	12	0,1	-3,7	
1	1	397	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	1,6	1	0,0	-3,2	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	12	0,1	-0,6	2,4	6	-0,1	-2,6	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	-0,1	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	12	0,1	-0,6	16	6	-0,1	-2,6	
1	1	398	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	-0,1	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,5	1,6	1	-0,1	-2,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,5	1,8	10	0,0	-3,8	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,5	13	10	0,0	-3,8	
1	1	399	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,2	1	0,0	-2,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,6	1,5	12	0,0	-3,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,6	11	12	0,0	-3,3	
1	1	400	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,6	1,2	1	0,0	-2,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,6	1,2	12	0,0	-2,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,6	9	12	0,0	-2,8	
1	1	401	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,0	1	0,0	-2,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	-0,7	1,3	12	0,0	-2,6	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	12	0,0	-0,7	10	12	0,0	-2,6	
1	1	402	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,1	1	0,0	-2,4	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	6	0,0	-1,7	1,8	6	0,1	-2,8	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,5	0,0	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	0,0	-1,7	12	6	0,1	-2,8	
1	1	403	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,5	1,2	1	0,0	-2,7	
			Rara											RaraCls	168,0	2,2	6	-0,1	-0,4	1,1	12	0,0	-2,2	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	64	6	-0,1	-0,4	8	12	0,0	-2,2	
1	1	404	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,3	0,7	1	0,0	-1,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,4	1,2	12	0,0	-2,3	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,4	0,0	-1,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	6	0,0	-0,4	9	12	0,0	-2,3	
1	1	405	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	1,0	1	0,0	-1,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-0,7	1,2	6	0,1	-1,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,7	9	12	-0,1	-1,8	
1	1	406	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	0,8	1	0,0	-1,6	
			Rara											RaraCls	168,0	2,0	6	-0,1	-0,5	1,5	10	0,0	-3,4	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	-0,1	-0,5	11	10	0,0	-3,4	
1	1	407	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,5	1,3	1	0,0	-2,8	
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-0,1	1,8	10	0,0	-4,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	44	6	0,0	-0,1	14	10	0,0	-4,3	
1	1	430	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	1,7	1	0,0	-3,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,3	1,7	12	0,0	-3,9	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,4	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,3	12	12	0,0	-3,9	
1	1	431	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0						

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*mm)	(t)	(t*mm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmqa	Kg/cmqa	mb	(t*mm)	(t)	Kg/cmqa	mb	(t*mm)	(t)	
1	1	435	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,4	0,0	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	20	6	0,0	-0,1	12	6	0,1	-1,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,9	1	0,0	-2,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	0,3	0,0	0	0,0	0,0	
1	1	436	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,4	0,0	1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	121	6	0,0	0,5	284	12	0,0	1,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	1,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-1,4	2,1	6	0,1	-2,7	
1	1	437	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,3	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,4	15	6	0,1	-2,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,3	1,1	1	0,0	-2,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,3	1,2	12	0,0	-2,3	
1	1	438	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,3	9	12	0,0	-2,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,9	1	0,0	-1,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,4	1,1	6	0,0	-1,5	
1	1	439	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,4	7	6	0,0	-1,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,7	1	0,0	-1,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	-0,1	1,0	6	0,0	0,3	
1	1	440	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	46	6	0,0	-0,1	118	6	0,0	0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,2	1,4	6	0,1	-2,0	
1	1	441	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	0,0	-0,2	10	6	0,1	-2,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,8	1	0,0	-2,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	0,1	1,3	6	0,1	0,3	
1	1	448	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	82	6	0,0	0,3	121	6	0,1	0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,7	6	0,1	-0,9	
1	1	449	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,6	0,0	-1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	204	6	0,0	1,0	14	6	0,1	-0,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,6	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-1,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	12	0,0	0,1	1,1	6	0,1	-1,0	
1	1	450	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,0	-1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	90	6	0,0	0,3	8	6	0,1	-1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-1,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	0,1	1,2	6	0,1	-1,1	
1	1	451	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	55	6	0,0	0,1	8	12	-0,1	-1,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-1,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	6	0,0	-0,2	0,9	12	-0,1	-1,2	
1	1	452	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	6	0,0	-0,2	6	12	-0,1	-1,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,5	1	0,0	-1,0	
			Rara											RaraCls	168,0	2,8	6	-0,1	-0,2	1,0	4	-0,1	-1,1	
1	1	453	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	103	6	-0,1	-0,2	7	10	-0,1	-1,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,2	0,8	1	0,0	-1,0	
			Rara											RaraCls	168,0	2,5	6	-0,1	-0,4	2,0	1	-0,1	-2,7	
1	1	454	Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	-0,4	-0,1	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	69	6	-0,1	-0,4	14	1	-0,1	-2,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,4	-0,1	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	-0,1	-0,4	1,7	1	-0,1	-2,4	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	3	0,0	-0,1	1,7	12	0,0	-3,8	
1	1	483	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	51	3	0,0	-0,1	13	12	0,0	-3,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	1,5	1	0,0	-3,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,4	1,6	6	-0,1	-2,3	
1	1	484	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,4	11	6	-0,1	-2,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,5	1,0	1	0,0	-2,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	-0,6	2,2	12	0,1	-3,1	
1	1	491	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	12	0,0	-0,6	15	12	0,1	-3,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,3	1	0,0	-2,8	
			Rara											RaraCls	168,0	2,8	12	0,1	-0,3	10,7	12	0,4	-1,6	
1	1	492	Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	-0,5	0,3	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	92	12	0,1	-0,3	322	12	0,4	-1,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,5	0,3	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	0,1	-0,5	6,8	1	0,3	-2,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	10	0,0	-0,2	3,7	10	-0,1	-0,9	
1	1	493	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,2	-0,1	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	12	0,0	-0,2	78	10	-0,1	-0,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	-0,1	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,2	2,5	1	-0,1	-0,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,4	1,8	12	0,1	-3,2	
1	1	511	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,1	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	12	0,0	-0,7	13	12	0,1	-3,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,1	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,6	1	0,1	-2,7	
			Rara											RaraCls	168,0	0,1	12	0,0	0,0	0,1	12	0,0	-0,1	
1	1	512	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	0,0	1	12	0,0	-0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	0,1	1	0,0	-0,1	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	12	0,0	-0,2	2,4	12	0,1	-1,2	
1	1	517	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,1	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	42	6	0,0	-0,1	41	6	0,1	-0,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,1	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,2	1,7	1	0,1	-0,9	
			Rara											RaraCls	168,0	5,1	1	0,2	-0,1	10,0	10	-0,4	-1,8	
1	1	520	Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	-0,1	-0,3	-1,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	241	10	-0,2	-0,1	296	12	-0,4	-1,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,1	-0,3	-1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,2	1	0,1	-0,1	6,9	1	-0,3	-1,8	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	-0,2	1,0	12	0,0	-1,4	
1	1	521	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	37	6							

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	1	539	Rara											RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-0,1	0,5	11	0,0	-0,4	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	12	0,0	-0,1	3	11	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-0,3	
1	1	540	Rara											RaraCls	168,0	2,6	5	-0,1	-0,4	12,1	5	-0,4	-1,8	
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	-0,4	-0,4	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	76	6	-0,1	-0,4	366	6	-0,4	-1,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,4	-0,4	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,2	1	-0,1	-0,4	10,2	1	-0,4	-1,6	
1	1	541	Rara											RaraCls	168,0	0,9	3	0,0	-0,2	1,9	3	0,1	-0,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,1	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	26	3	0,0	-0,2	32	3	0,1	-0,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	1,3	1	0,1	-0,5	
1	1	588	Rara											RaraCls	168,0	1,2	7	0,1	-1,8	4,3	10	0,1	-9,3	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,7	0,1	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	7	0,1	-1,8	32	10	0,1	-9,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,0	-8,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,6	3,6	1	0,0	-8,2	
1	1	589	Rara											RaraCls	168,0	1,0	10	0,0	-2,4	4,5	10	-0,1	-9,7	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,1	-8,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	10	0,0	-2,4	33	10	-0,1	-9,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-8,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-2,1	3,8	1	0,0	-8,5	
1	1	598	Rara											RaraCls	168,0	3,7	6	-0,2	-1,2	4,2	3	0,2	-6,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-1,2	0,1	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	60	6	-0,2	-1,2	30	3	0,2	-6,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,2	0,1	-6,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,4	1	0,1	-1,2	3,8	1	0,1	-6,2	
1	1	599	Rara											RaraCls	168,0	0,6	3	0,0	-0,7	1,8	6	-0,1	-2,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	-0,1	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	3	0,0	-0,7	13	6	-0,1	-2,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	-0,1	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,7	1,5	1	-0,1	-2,5	
1	1	600	Rara											RaraCls	168,0	0,9	6	0,1	-1,0	2,7	12	0,1	-3,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,1	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	6	0,1	-1,0	19	12	0,1	-3,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,1	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,1	2,3	1	0,1	-2,9	
1	1	601	Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-1,3	4,3	3	-0,2	-6,9	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,1	-0,2	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-1,3	30	3	-0,2	-6,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	-0,2	-6,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	3,9	1	-0,2	-6,3	
1	1	602	Rara											RaraCls	168,0	1,4	3	0,1	-2,1	2,2	3	-0,1	-3,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,9	-0,1	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	3	0,1	-2,1	15	3	-0,1	-3,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,9	-0,1	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-1,9	1,9	1	-0,1	-3,2	
1	1	603	Rara											RaraCls	168,0	2,2	12	-0,1	-1,9	3,6	12	-0,2	-4,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	-0,1	-1,7	-0,2	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	12	-0,1	-1,9	25	12	-0,2	-4,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-1,7	-0,2	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,7	1	-0,1	-1,7	3,1	1	-0,2	-4,1	
1	1	604	Rara											RaraCls	168,0	1,3	6	-0,1	-1,2	3,4	12	0,1	-7,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,2	0,0	-6,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	-0,1	-1,2	25	12	0,1	-7,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-6,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,3	2,8	1	0,0	-6,3	
1	1	605	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,8	2,2	6	-0,1	-3,2	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,8	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,8	15	6	-0,1	-3,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,8	1,6	1	0,0	-3,4	
1	1	606	Rara											RaraCls	168,0	3,8	6	0,2	-1,1	4,1	1	0,2	-6,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-1,2	0,2	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	64	6	0,2	-1,1	29	1	0,2	-6,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,2	0,1	-6,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,0	1	0,1	-1,2	3,7	1	0,1	-6,1	
1	1	607	Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-1,1	3,4	6	-0,1	-6,4	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,1	-6,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,1	25	6	-0,1	-6,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-6,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	2,9	1	0,0	-6,6	
1	1	608	Rara											RaraCls	168,0	1,0	6	0,0	-1,6	2,1	1	0,0	-4,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,6	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	0,0	-1,6	16	10	0,0	-4,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,6	1,9	1	0,0	-4,0	
1	1	609	Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-1,1	4,0	6	-0,2	-5,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,2	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,1	28	4	-0,2	-6,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-6,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	3,7	1	-0,1	-6,1	
1	1	610	Rara											RaraCls	168,0	4,9	6	0,2	-1,2	4,8	6	0,3	-6,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-1,2	0,2	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	104	6	0,2	-1,2	33	6	0,3	-6,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,3	0,2	-6,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,2	1	0,1	-1,3	4,2	1	0,2	-6,2	
1	1	611	Rara											RaraCls	168,0	0,9	6	-0,1	-0,8	2,6	6	-0,1	-3,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,8	0,0	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	6	-0,1	-0,8	18	6	-0,1	-3,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,9	1,8	1	0,0	-4,0	
1	1	612	Rara											RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-1,0	2,4	12	0,1	-4,6	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-1,0	18	12	0,1	-4,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-4,1	0,000	0,000											

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	
1	1	620	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	2,4	1	0,0	-5,6	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,1	-1,5	4,1	10	0,1	-9,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,6	0,0	-7,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	0,1	-1,5	30	10	0,1	-9,0	
1	1	621	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,0	-7,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,6	3,5	1	0,0	-7,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-1,3	2,7	12	0,1	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,1	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,3	20	12	0,1	-5,3	
1	1	622	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,1	2,1	1	0,0	-4,7	
			Rara											RaraCls	168,0	3,0	6	0,2	-1,7	5,3	10	0,2	-9,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-1,7	0,2	-8,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	6	0,2	-1,7	38	10	0,2	-9,8	
1	1	623	Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,7	0,2	-8,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,9	1	0,1	-1,7	4,9	1	0,2	-8,7	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	12	0,0	-1,9	4,4	10	-0,1	-9,4	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,7	-0,1	-8,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	0,0	-1,9	33	10	-0,1	-9,4	
1	1	624	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,7	-0,1	-8,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,7	3,7	1	-0,1	-8,3	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	10	0,0	-2,5	2,9	12	-0,1	-6,2	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-2,2	0,0	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	10	0,0	-2,5	21	10	-0,1	-6,3	
1	1	625	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,2	0,0	-5,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-2,2	2,5	1	0,0	-5,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-1,6	5,1	4	-0,2	-9,5	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,4	-0,1	-8,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,6	37	7	-0,1	-9,8	
1	1	626	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,4	-0,1	-9,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,4	4,7	1	-0,1	-9,0	
			Rara											RaraCls	168,0	2,0	10	0,1	-3,0	5,1	10	0,2	-9,2	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-2,6	0,2	-8,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	10	0,1	-3,0	37	10	0,2	-9,2	
1	1	627	Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-2,6	0,1	-8,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,8	1	0,1	-2,6	4,6	1	0,1	-8,1	
			Rara											RaraCls	168,0	3,2	10	-0,2	-3,5	6,9	10	-0,3	-11,3	
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,2	-3,2	-0,2	-10,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	10	-0,2	-3,5	49	10	-0,3	-11,3	
1	1	688	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-3,1	-0,2	-10,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,9	1	-0,2	-3,1	6,0	1	-0,2	-10,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-2,0	4,6	10	-0,1	-10,1	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	-0,1	-9,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	0,0	-2,0	34	10	-0,1	-10,1	
1	1	693	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-8,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-2,0	3,9	1	0,0	-8,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	8	0,0	-1,0	3,8	12	-0,1	-7,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,0	-0,1	-6,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	11	0,0	-1,1	27	12	-0,1	-7,0	
1	1	694	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	-0,1	-6,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,9	3,4	1	-0,1	-6,3	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	12	0,0	-1,6	2,8	12	-0,1	-4,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,4	-0,1	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	0,0	-1,6	20	12	-0,1	-4,7	
1	1	695	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,4	-0,1	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,4	2,2	1	-0,1	-4,2	
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	12	-0,1	-1,2	3,1	12	-0,1	-6,1	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,0	0,0	-5,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	12	-0,1	-1,2	22	12	-0,1	-6,1	
1	1	696	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,0	2,4	1	0,0	-5,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-0,9	3,6	12	-0,1	-7,8	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,0	0,0	-7,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,9	27	12	-0,1	-7,8	
1	1	697	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-6,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	3,1	1	0,0	-6,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	6	0,0	-1,3	3,0	12	-0,1	-5,6	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,4	-0,1	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	6	0,0	-1,3	22	12	-0,1	-5,6	
1	1	698	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,4	2,5	1	-0,1	-4,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	3	-0,1	-1,1	3,8	12	-0,1	-6,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,0	-0,1	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	3	-0,1	-1,1	27	12	-0,1	-6,5	
1	1	699	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	-0,1	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,0	3,3	1	-0,1	-5,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-1,3	4,3	12	-0,1	-8,4	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	-0,1	-7,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-1,3	31	12	-0,1	-8,4	
1	1	700	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	-0,1	-7,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,2	3,6	1	-0,1	-7,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	6	0,1	-1,7	2,8	12	-0,1	-5,1	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,8	-0,1	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	6	0,1	-1,7	20	12	-0,1	-5,1	
1	1	701	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,8	0,0	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,8	2,1	1	0,0	-4,4	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,1	-1,8	2,5	12	-0,1	-4,6	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,8	0,0	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,1	-1,8	18	12	-0,1	-4,6	
1	1	702	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,8	1,7	1	0,0	-4,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,1	-1,6	2,4	12	-0,1	-4,6	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,6	0,0	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	0,1	-1,6	18	12	-0,1	-4,6	
1	1	703	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,7	1,6	1	0,0	-4,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-1,1	3,1	12	0,0	-6,8	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,1	0,0	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-1,3	23	12	0,0	-6,8	
1	1	704	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-6,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	2,5	1	0,0	-6,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	12	0,0	-1,9	4,9	12	-0,1	-9,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,7	-0,1	-8,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	12	0,0	-1,9	35	12	-0,1	-9,7	
1	1	705	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,7	-0,1	-8,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,7	3,9	1	-0,1	-8,6	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	6	0,1	-1,9	3,9	12	-0,1	-7,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-2,0	-0,1	-6,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,1	-1,9	28	12	-0,1	-7,5	
1	1	706	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,0	-0,1	-6,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-2,0	3,2	1	-0,1	-6,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-1,5	5,1	12	-0,1	-10,4	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,3	-0,1	-9,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	0,0	-1,5	37	12	-0,1	-10,4	
1	1	707	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	-0,1	-9,3	0,000	0,000	PermCls</										

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	1	742	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	-0,1	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	24	6	0,1	-0,5	21	12	-0,1	-5,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,6	2,3	1	0,0	-4,8	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	6	0,1	-0,4	2,7	12	0,0	-5,9	
1	1	743	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,5	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	6	0,1	-0,4	20	12	0,0	-5,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	2,3	1	0,0	-5,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-1,3	4,5	12	-0,1	-8,4	
1	1	744	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	-0,1	-7,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,3	32	12	-0,1	-8,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	-0,1	-7,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,1	3,4	1	-0,1	-7,4	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	6	0,1	-1,7	3,3	12	-0,1	-5,4	
1	1	745	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	-0,1	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,1	-1,7	23	12	-0,1	-5,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,8	2,2	1	0,0	-4,7	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	6	0,1	-1,9	2,8	12	-0,1	-4,5	
1	1	746	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	6	0,1	-1,9	20	12	-0,1	-4,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-2,0	1,8	1	0,0	-3,9	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,1	-1,7	2,8	12	-0,1	-4,7	
1	1	747	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,1	-1,7	20	12	-0,1	-4,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,7	1,8	1	0,0	-4,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-1,3	3,5	12	-0,1	-6,6	
1	1	748	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-1,3	25	12	-0,1	-6,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,2	2,5	1	0,0	-5,8	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	12	0,0	-1,7	4,7	12	-0,1	-9,5	
1	1	749	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,6	-0,1	-8,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	0,0	-1,7	34	12	-0,1	-9,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-8,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,5	3,7	1	0,0	-8,4	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,1	-1,5	4,4	12	-0,1	-8,5	
1	1	750	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,6	-0,1	-7,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	0,1	-1,5	32	12	-0,1	-8,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,0	-7,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,6	3,4	1	0,0	-7,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	-0,1	-1,2	5,1	12	-0,1	-10,1	
1	1	751	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,1	-0,1	-9,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	-0,1	-1,2	37	12	-0,1	-10,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	-0,1	-9,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,1	4,1	1	-0,1	-9,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	3	-0,1	-0,9	4,9	10	0,0	-11,6	
1	1	755	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,8	0,0	-10,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	3	-0,1	-0,9	37	10	0,0	-11,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-10,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,7	4,4	1	0,0	-10,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-0,9	4,1	10	0,1	-9,3	
1	1	785	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	6	0,0	-0,9	31	10	0,1	-9,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-8,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,9	3,6	1	0,0	-8,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-0,9	3,2	12	-0,1	-6,0	
1	1	791	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,7	0,0	-5,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-0,9	23	12	-0,1	-6,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-5,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,7	2,3	1	0,0	-5,4	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	12	-0,1	-0,5	2,8	12	-0,1	-5,3	
1	1	792	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,5	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	12	-0,1	-0,5	20	12	-0,1	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,5	2,1	1	0,0	-4,8	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	12	-0,1	-0,3	2,5	12	-0,1	-5,0	
1	1	793	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	41	12	-0,1	-0,3	18	12	-0,1	-5,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-4,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,2	1,9	1	0,0	-4,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-1,2	4,2	12	-0,1	-7,9	
1	1	794	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,1	-0,1	-7,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,2	30	12	-0,1	-7,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-6,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,1	3,0	1	0,0	-6,9	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	6	0,1	-1,6	3,2	12	-0,1	-5,4	
1	1	795	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,7	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,1	-1,6	23	12	-0,1	-5,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,6	2,1	1	0,0	-4,7	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	6	0,1	-1,9	2,8	12	-0,1	-4,4	
1	1	796	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,1	-1,9	20	12	-0,1	-4,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,9	1,7	1	0,0	-3,8	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	6	0,1	-1,6	2,9	12	-0,1	-4,6	
1	1	797	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,1	-1,6	20	12	-0,1	-4,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,6	1,8	1	0,0	-4,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-1,4	3,4	12	-0,1	-6,1	
1	1	798	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	-5,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,4	25	12	-0,1	-6,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,2	2,3	1	0,0	-5,3	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	6	0,1	-1,3	3,7	12	0,0	-8,8	
1	1	799	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,3	0,0	-7,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	0,1	-1,3	28	12	0,0	-8,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-7,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,3	3,1	1	0,0	-7,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-1,3	4,2	12	-0,1	-8,6	
1	1	800	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	-7,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	0,0	-1,3	31	12	-0,1	-8,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-7,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,2	3,3	1	0,0	-7,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	-0,1	-1,0	4,8	12	-0,1	-9,6	
1	1	801	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	0,0	-8,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	-0,1	-1,0	35	12	-0,1	-9,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-8,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,9	3,6	1	0,0	-8,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	3	0,0	-0,4	3,9	10	0,0	-9,5	
1	1	802	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-8,5	0,000	0,000	RaraFer										

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)		
1	1	839	Rara											RaraCls	168,0	1,6	12	-0,1	-0,2	2,1	6	0,1	-4,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	48	12	-0,1	-0,2	15	6	0,1	-4,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,2	1,6	1	0,0	-4,0		
1	1	840	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-1,0	3,6	10	-0,1	-7,2		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,0	0,0	-6,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,0	26	10	-0,1	-7,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-6,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	2,8	1	0,0	-6,1		
1	1	841	Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,1	-1,5	2,7	12	-0,1	-5,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,5	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	0,1	-1,5	19	12	-0,1	-5,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,5	1,9	1	0,0	-4,4		
1	1	842	Rara											RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-1,6	2,3	12	-0,1	-4,2		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	0,0	-1,6	17	12	-0,1	-4,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,6	1,5	1	0,0	-3,6		
1	1	843	Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,1	-1,5	2,4	12	-0,1	-4,4		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,5	0,0	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	0,1	-1,5	17	12	-0,1	-4,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,5	1,6	1	0,0	-3,8		
1	1	844	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-1,0	2,9	12	-0,1	-5,4		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,1	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,0	21	12	-0,1	-5,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	2,2	1	0,0	-4,6		
1	1	845	Rara											RaraCls	168,0	1,0	12	0,0	-1,3	3,7	12	-0,1	-8,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	-7,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	0,0	-1,3	27	12	-0,1	-8,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-7,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,2	3,1	1	0,0	-7,1		
1	1	846	Rara											RaraCls	168,0	1,1	12	-0,1	-1,3	3,9	12	-0,1	-8,1		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	-7,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	-0,1	-1,3	28	12	-0,1	-8,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-7,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,2	3,1	1	0,0	-7,2		
1	1	847	Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-0,9	4,3	12	-0,1	-8,7		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,8	-0,1	-7,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-0,9	31	12	-0,1	-8,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-7,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,8	3,4	1	0,0	-7,6		
1	1	848	Rara											RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-0,1	3,6	10	0,0	-8,5		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-7,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	9	0,0	-0,1	27	10	0,0	-8,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-7,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	3,2	1	0,0	-7,5		
1	1	883	Rara											RaraCls	168,0	0,6	1	0,0	-1,1	3,1	10	0,0	-7,3		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,9	0,0	-6,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	1	0,0	-1,1	23	10	0,0	-7,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	2,8	1	0,0	-6,5		
1	1	888	Rara											RaraCls	168,0	2,2	12	-0,1	-0,5	3,1	12	0,1	-4,3		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,4	0,1	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	51	12	-0,1	-0,5	21	12	0,1	-4,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,1	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	-0,1	-0,4	2,4	1	0,1	-3,9		
1	1	889	Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,5	2,0	12	0,1	-3,9		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,5	0,0	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,5	15	12	0,1	-3,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,5	1,7	1	0,0	-3,5		
1	1	890	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,4	2,0	6	-0,1	-3,7		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,4	14	6	-0,1	-3,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	1,5	1	0,0	-3,6		
1	1	891	Rara											RaraCls	168,0	1,7	6	0,1	-0,4	3,0	6	-0,1	-4,6		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	42	6	0,1	-0,4	21	6	-0,1	-4,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,4	2,1	1	0,0	-4,7		
1	1	892	Rara											RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-0,8	2,7	12	0,1	-5,1		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	0,0	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-0,8	20	12	0,1	-5,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,7	2,1	1	0,0	-4,4		
1	1	893	Rara											RaraCls	168,0	2,5	12	-0,1	-0,6	2,5	12	0,2	-2,7		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,1	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	55	12	-0,1	-0,6	17	12	0,2	-2,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,1	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	-0,1	-0,6	1,8	1	0,1	-2,4		
1	1	894	Rara											RaraCls	168,0	2,7	6	0,1	-0,9	3,2	6	-0,1	-5,2		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,9	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	44	6	0,1	-0,9	22	6	-0,1	-5,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,9	2,4	1	0,0	-5,2		
1	1	895	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-1,2	2,2	12	0,0	-4,5		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	10	0,0	-1,4	16	12	0,0	-4,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,2	1,7	1	0,0	-4,0		
1	1	896	Rara											RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,4	1,9	12	0,0	-3,9		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	10	0,0	-1,4	14	12	0,0	-3,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-3,3	0,000	0,000												

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	1	960	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,1	2,5	1	0,0	-5,7	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-1,0	3,7	12	0,2	-5,2	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	0,1	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,0	26	12	0,2	-5,2	
1	1	961	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,1	-4,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	2,4	1	0,1	-4,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	-0,1	-0,7	3,4	6	-0,2	-3,3	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	-0,1	-0,7	23	6	-0,2	-3,3	
1	1	962	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	1,5	1	0,0	-3,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,6	3,5	6	-0,2	-2,8	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,6	23	6	-0,2	-2,8	
1	1	963	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,6	1,2	1	0,0	-2,9	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	6	-0,1	-0,6	3,7	6	-0,2	-2,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	-0,1	-0,6	24	6	-0,2	-2,8	
1	1	964	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,3	1	0,0	-2,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	6	-0,1	-0,7	2,9	12	0,1	-4,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	0,1	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	6	-0,1	-0,7	20	12	0,1	-4,0	
1	1	965	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	1,8	1	0,0	-3,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-1,3	3,3	6	-0,1	-5,6	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,1	0,0	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-1,3	23	12	0,1	-6,4	
1	1	966	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	2,3	1	0,0	-5,7	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-1,3	3,6	12	0,1	-6,4	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	-5,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,3	26	12	0,1	-6,4	
1	1	967	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,1	2,5	1	0,0	-5,7	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-1,3	4,1	12	0,2	-6,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,1	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,3	29	12	0,2	-6,7	
1	1	968	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,1	-5,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,2	3,1	1	0,1	-5,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-1,2	2,8	12	0,1	-6,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,1	0,0	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-1,2	21	12	0,1	-6,0	
1	1	1017	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-5,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	2,5	1	0,0	-5,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,6	2,3	12	0,0	-5,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,6	17	12	0,0	-5,5	
1	1	1018	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,6	2,0	1	0,0	-4,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	10	0,0	-0,8	2,3	4	0,0	-5,2	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,7	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	10	0,0	-0,8	17	4	0,0	-5,2	
1	1	1019	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	2,1	1	0,0	-5,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	4	0,0	-0,8	2,3	7	0,0	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,8	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	4	0,0	-0,8	17	10	0,0	-5,5	
1	1	1020	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,8	2,0	1	0,0	-4,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,5	2,2	12	0,0	-4,8	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,5	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,5	16	12	0,0	-4,8	
1	1	1034	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,5	1,8	1	0,0	-4,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	4	0,0	-0,8	2,1	10	0,0	-5,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,7	0,0	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	4	0,0	-0,8	16	10	0,0	-5,1	
1	1	1035	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,7	1,7	1	0,0	-4,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,7	2,0	10	0,0	-4,1	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,7	14	10	0,0	-4,1	
1	1	1036	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,7	1,6	1	0,0	-3,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	10	0,0	-0,8	1,6	12	0,0	-3,1	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	0,0	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	10	0,0	-0,8	12	12	0,0	-3,1	
1	1	1037	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	1,3	1	0,0	-2,7	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	12	0,0	-0,8	1,4	12	0,0	-2,6	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	12	0,0	-0,8	10	12	0,0	-2,6	
1	1	1038	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	1,0	1	0,0	-2,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	12	0,0	-0,7	1,4	12	0,0	-2,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	12	0,0	-0,7	10	12	0,0	-2,7	
1	1	1039	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,0	1	0,0	-2,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,5	1,6	12	0,0	-3,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,5	11	12	0,0	-3,1	
1	1	1040	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,2	1	0,0	-2,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-0,6	1,4	6	0,0	-2,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,6	10	12	0,0	-2,8	
1	1	1041	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,0	1	0,0	-2,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,6	1,3	6	0,1	-1,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,6	9	6	0,1	-1,8	
1	1	1042	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	0,8	1	0,0	-1,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,5	1,2	6	0,1	-1,5	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,5	8	6	0,1	-1,5	
1	1	1043	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	0,7	1	0,0	-1,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,4	1,1	6	0,1	-1,5	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,4	8	6	0,1	-1,5	
1	1	1044	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1							

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	
1	1	1048	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,8	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	4	0,0	-0,8	18	10	0,0	-5,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,8	2,1	1	0,0	-4,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,6	2,3	6	0,1	-4,3	
1	1	1049	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,6	17	6	0,1	-4,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,9	1	0,0	-4,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,5	2,2	6	0,1	-4,2	
1	1	1050	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,5	16	4	0,0	-4,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,5	1,8	1	0,0	-4,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,5	2,0	10	0,0	-4,6	
1	1	1051	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,5	15	10	0,0	-4,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,6	1,6	1	0,0	-4,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	6	-0,1	-0,2	2,3	10	0,0	-5,3	
1	1	1052	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	51	6	-0,1	-0,2	17	10	0,0	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,1	2,2	1	0,0	-4,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,3	2,3	12	0,0	-5,4	
1	1	1053	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,3	17	12	0,0	-5,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	2,0	1	0,0	-4,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	12	0,0	-0,2	2,2	12	0,0	-4,9	
1	1	1116	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	12	0,0	-0,2	16	12	0,0	-4,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,9	1	0,0	-4,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,4	1,7	10	0,0	-4,0	
1	1	1119	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,5	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,4	13	10	0,0	-4,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	1,5	1	0,0	-3,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	6	0,0	-0,4	1,1	6	0,1	-1,1	
1	1	1120	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	6	0,0	-0,4	7	6	0,1	-1,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	0,6	1	0,0	-1,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,4	1,1	6	0,1	-1,0	
1	1	1121	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,4	7	6	0,1	-1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,4	1	0,0	-1,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,3	1,5	6	0,1	-0,8	
1	1	1122	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,3	12	6	0,1	-0,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,4	1	0,0	-0,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,3	1,3	6	0,1	-0,8	
1	1	1123	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,3	8	6	0,1	-0,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,4	1	0,0	-0,8	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	6	0,0	-0,2	0,8	6	0,1	-0,9	
1	1	1124	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	36	6	0,0	-0,2	6	6	0,1	-0,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,5	1	0,0	-0,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,5	1,7	4	0,0	-3,8	
1	1	1125	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,5	13	4	0,0	-3,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,5	1	0,0	-3,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,5	2,0	4	0,1	-3,8	
1	1	1126	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,5	14	4	0,1	-3,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,5	1,7	1	0,0	-3,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,7	6	0,1	-0,4	1,8	4	0,0	-3,5	
1	1	1127	Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,4	0,0	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	39	6	0,1	-0,4	13	4	0,0	-3,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-0,4	1,5	1	0,0	-3,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-0,2	1,7	12	0,0	-3,8	
1	1	1153	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	12	0,0	-0,2	13	12	0,0	-3,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,2	1,5	1	0,0	-3,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	-0,6	2,1	12	0,1	-3,1	
1	1	1161	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-0,6	15	12	0,1	-3,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,6	1,4	1	0,0	-2,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-0,1	1,5	6	-0,1	-0,3	
1	1	1162	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	25	6	0,0	-0,1	36	6	-0,1	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,9	1	0,0	-0,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	-0,1	0,4	10	0,0	-0,6	
1	1	1163	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	-0,1	3	10	0,0	-0,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	-0,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,1	9	0,0	-0,1	0,3	10	0,0	-0,5	
1	1	1164	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	7	0,0	-0,1	2	10	0,0	-0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,1	0,4	4	0,0	-0,5	
1	1	1165	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,0	-0,1	2	4	0,0	-0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	-0,4	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	6	0,0	-0,1	1,5	6	0,1	-0,4	
1	1	1166	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	48	6	0,0	-0,1	29	6	0,1	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,1	0,6	1	0,0	-0,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-0,6	2,2	12	0,1	-3,1	
1	1	1167	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0						

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)		
1	1	1203	Rara												RaraCls	168,0	1,4	6	0,0	-0,1	1,6	6	0,1	-0,4	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	55	6	0,0	-0,1	31	6	0,1	-0,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,5		
1	1	1204	Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-0,1	0,5	6	0,0	-0,6		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	6	0,0	-0,1	3	6	0,0	-0,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	-0,6		
1	1	1205	Rara											RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	-0,2	0,4	12	0,0	-0,6		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	12	0,0	-0,2	3	12	0,0	-0,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,3	1	0,0	-0,5		
1	1	1206	Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,1	0,5	12	0,0	-0,9		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	-0,1	3	12	0,0	-0,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,9		
1	1	1207	Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-0,1	0,7	6	0,0	0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	6	0,0	-0,1	47	6	0,0	0,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,1	1	0,0	0,1		
1	1	1208	Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	-0,1	0,9	6	-0,1	-1,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	40	6	0,0	-0,1	6	6	-0,1	-1,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,5	1	0,0	-0,9		
1	1	1227	Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-0,2	1,0	6	0,0	-1,7		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	6	0,0	-0,2	7	6	0,0	-1,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	0,8	1	0,0	-1,8		
1	1	1228	Rara											RaraCls	168,0	0,3	12	0,0	-0,4	1,1	6	0,0	-2,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	12	0,0	-0,4	8	10	0,0	-2,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	1,0	1	0,0	-2,0		
1	1	1229	Rara											RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,4	1,0	6	0,0	-2,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	3	0,0	-0,4	7	6	0,0	-2,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	0,9	1	0,0	-2,0		
1	1	1230	Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-0,2	1,3	12	-0,1	-1,6		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	12	0,0	-0,2	9	12	-0,1	-1,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,8	1	0,0	-1,4		
1	1	1231	Rara											RaraCls	168,0	1,6	6	-0,1	0,0	1,0	12	0,0	-2,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	79	6	-0,1	0,0	7	12	0,0	-2,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	0,8	1	0,0	-1,7		
1	1	1232	Rara											RaraCls	168,0	1,4	6	0,0	-0,1	1,0	12	0,0	-2,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	48	6	0,0	-0,1	7	12	0,0	-2,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,7	1	0,0	-1,8		
1	1	1233	Rara											RaraCls	168,0	0,9	6	0,0	-0,1	0,8	12	0,0	-1,4		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	9	0,0	0,0	6	12	0,0	-1,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,5	1	0,0	-1,2		
1	1	1260	Rara											RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,4	1,0	6	0,0	-2,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,4	8	4	0,0	-2,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,9	1	0,0	-2,1		
1	1	1261	Rara											RaraCls	168,0	1,4	10	0,1	-0,3	1,3	10	0,0	-2,2		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,4	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	10	0,1	-0,3	9	10	0,0	-2,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-0,4	1,1	1	0,0	-2,0		
1	1	1262	Rara											RaraCls	168,0	3,7	1	0,1	-0,3	2,0	1	0,1	-2,3		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	-0,3	0,1	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	150	10	0,1	-0,2	14	4	0,1	-2,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,3	0,1	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,0	1	0,1	-0,3	1,7	1	0,1	-2,0		
1	1	1263	Rara											RaraCls	168,0	4,4	10	-0,2	0,1	5,2	10	0,2	-1,0		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	-0,1	0,2	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	238	10	-0,2	0,1	160	12	0,2	-0,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,1	0,2	-1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,5	1	-0,1	-0,1	2,9	1	0,2	-1,8		
1	1	1264	Rara											RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-0,4	1,4	12	-0,1	-1,6		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,3	0,0	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	18	6	0,0	-0,4	10	12	-0,1	-1,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,3	0,9	1	0,0	-1,4		
1	1	1265	Rara											RaraCls	168,0	1,9	6	0,1	-0,4	2,3	12	-0,1	-1,4		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	-0,1	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	44	6	0,1	-0,4	15	12	-0,1	-1,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-0,4	1,2	1	-0,1	-1,3		
1	1	1266	Rara											RaraCls	168,0	3,8	6	0,1	-0,3	6,4	12	-0,3	-1,5		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	-0,2	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	146	6	0,1	-0,3	150	12	-0,3	-1,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	-0,2	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,3	1	0,1	-0,2	4,1	1	-0,2	-1,6		
1	1	1270	Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-0,2	0,8	6	0,0	-0,6		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1																

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y					
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*mm)	(t)	(t*mm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*mm)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*mm)	(t)	
1	1	1303	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	-0,3	
			Rara												RaraCls	168,0	1,7	6	0,1	-0,2	3,3	12	-0,1	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	-0,1	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	58	6	0,1	-0,2	80	12	-0,1	-0,7	
1	1	1304	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	-0,1	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,2	2,1	1	-0,1	-0,6	
			Rara												RaraCls	168,0	2,9	6	0,1	-0,5	2,6	12	-0,1	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,4	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	82	6	0,1	-0,5	51	12	-0,1	-0,7	
1	1	1305	Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,4	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,0	1	0,1	-0,4	1,1	1	-0,1	-0,6	
			Rara												RaraCls	168,0	2,4	4	0,1	-0,6	13,2	10	-0,5	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	-0,4	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	57	6	0,1	-0,6	633	10	-0,5	-0,3	
1	1	1306	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,4	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,8	1	0,1	-0,5	10,3	1	-0,4	-0,3	
			Rara												RaraCls	168,0	2,5	4	0,1	-1,4	14,2	10	-0,6	-4,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	-0,5	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	6	0,1	-1,2	272	12	-0,6	-3,7	
1	1	1307	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,5	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,0	1	0,1	-1,1	10,9	1	-0,5	-3,3	
			Rara												RaraCls	168,0	1,4	2	0,0	0,0	3,7	2	0,1	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,1	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	68	2	0,0	0,0	158	5	0,1	-0,2	
1	1	1308	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	0,0	3,2	1	0,1	-0,2	
			Rara												RaraCls	168,0	2,2	4	-0,1	0,0	5,4	4	-0,2	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	0,0	-0,2	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	115	4	-0,1	0,0	214	4	-0,2	-0,3	
1	1	1309	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	-0,1	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,7	1	-0,1	0,0	4,3	1	-0,1	-0,3	
			Rara												RaraCls	168,0	15,3	4	0,5	-0,5	26,9	4	1,0	0,8
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,5	-0,4	0,8	0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	695	4	0,5	-0,5	1548	4	1,0	0,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,4	-0,4	0,8	0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	12,4	1	0,4	-0,4	21,9	1	0,8	0,6	

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)
1	2	3	Rara											RaraCls	168,0	2,6	6	-0,1	-3,9	12,2	6	-0,5	-19,1
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-3,3	-0,4	-16,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	18	6	-0,1	-3,9	87	6	-0,5	-19,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-3,2	-0,4	-15,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,0	1	-0,1	-3,2	9,8	1	-0,4	-15,8
1	2	4	Rara										RaraCls	168,0	0,9	6	-0,1	-0,9	2,2	6	-0,1	-4,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,8	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	6	-0,1	-0,9	16	6	-0,1	-4,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,8	1,6	1	0,0	-3,3
1	2	5	Rara										RaraCls	168,0	2,5	6	-0,1	-3,8	11,8	6	-0,5	-18,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-3,1	-0,4	-15,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	18	6	-0,1	-3,8	84	6	-0,5	-18,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-3,0	-0,4	-14,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,9	1	-0,1	-3,0	9,2	1	-0,4	-14,4
1	2	9	Rara										RaraCls	168,0	3,0	6	0,0	-6,5	10,8	6	-0,2	-23,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-5,4	-0,1	-19,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	6	0,0	-6,5	80	6	-0,2	-23,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-5,2	-0,1	-18,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,3	1	0,0	-5,2	8,1	1	-0,1	-18,9
1	2	10	Rara										RaraCls	168,0	1,9	6	-0,1	-2,7	8,5	6	-0,4	-11,6	
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-2,2	-0,3	-9,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	6	-0,1	-2,7	60	6	-0,4	-11,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-2,1	-0,3	-9,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	-0,1	-2,1	6,6	1	-0,3	-9,2
1	2	48	Rara										RaraCls	168,0	1,6	9	-0,1	-2,7	6,8	6	0,1	-15,2	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-2,5	0,1	-12,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	9	-0,1	-2,7	50	6	0,1	-15,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,5	0,1	-12,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-2,5	5,7	1	0,1	-12,6
1	2	49	Rara										RaraCls	168,0	1,1	10	-0,1	-1,5	2,7	6	-0,1	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,5	-0,1	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	10	-0,1	-1,5	19	6	-0,1	-5,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	-0,1	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,5	2,2	1	-0,1	-4,4
1	2	50	Rara										RaraCls	168,0	1,4	6	0,0	-3,5	7,8	6	-0,1	-18,9	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-15,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	6	0,0	-3,5	58	6	-0,1	-18,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-15,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-2,7	6,1	1	0,0	-15,2
1	2	51	Rara										RaraCls	168,0	1,8	9	0,1	-2,4	4,5	6	0,1	-9,4	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-2,1	0,1	-7,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	9	0,1	-2,4	33	6	0,1	-9,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-2,0	0,1	-7,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,1	-2,0	3,6	1	0,1	-7,5
1	2	66	Rara										RaraCls	168,0	0,9	12	0,1	-0,9	6,4	6	0,1	-14,2	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,3	0,1	-10,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	3	0,0	-1,7	47	6	0,1	-14,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,1	-11,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,3	5,2	1	0,1	-11,4
1	2	98	Rara										RaraCls	168,0	1,1	3	0,1	-0,8	3,9	6	0,0	-9,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,6	0,0	-7,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	3	0,1	-0,8	29	6	0,0	-9,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-7,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	3,2	1	0,0	-7,6
1	2	99	Rara										RaraCls	168,0	0,9	12	-0,1	-0,8	2,6	6	0,0	-6,4	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,8	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	-0,1	-0,8	19	6	0,0	-6,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	2,1	1	0,0	-5,2
1	2	100	Rara										RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,5	5,2	6	0,0	-12,7	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,0	-10,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	9	0,0	-0,5	39	6	0,0	-12,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-10,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	4,2	1	0,0	-10,3
1	2	101	Rara										RaraCls	168,0	3,5	9	0,1	-0,1	2,9	9	0,1	-5,7	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	0,0	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	163	9	0,1	-0,1	21	9	0,1	-5,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	0,0	2,4	1	0,0	-5,1
1	2	116	Rara										RaraCls	168,0	1,4	12	0,0	-0,1	3,9	6	0,0	-9,3	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-7,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	48	12	0,0	-0,1	29	6	0,0	-9,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-7,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	3,2	1	0,0	-7,5
1	2	141	Rara										RaraCls	168,0	1,9	3	0,1	-0,5	2,6	6	0,0	-6,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	42	3	0,1	-0,5	19	6	0,0	-6,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	2,1	1	0,0	-5,0
1	2	142	Rara										RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-0,6	2,6	6	0,0	-5,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,6	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-0,6	19	6	0,0	-5,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	2,0	1	0,0	-4,8
1	2	143	Rara										RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-0,1	4,2	6	0,0	-9,6	

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	2	144	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-7,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	12	0,0	-0,1	31	6	0,0	-9,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-7,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,1	3,4	1	0,0	-7,9	
			Rara												RaraCls	168,0	2,7	9	0,1	0,0	2,7	9	0,0	-5,7
1	2	159	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,2	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	146	9	0,1	0,0	20	9	0,0	-5,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,1	1	0,0	-4,9	
			Rara												RaraCls	168,0	1,3	12	0,0	-0,1	3,0	6	0,0	-7,4
1	2	186	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	42	12	0,0	-0,1	23	6	0,0	-7,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-6,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	2,4	1	0,0	-6,1	
			Rara												RaraCls	168,0	2,2	12	0,1	-0,7	2,0	1	0,0	-4,3
1	2	187	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	40	12	0,1	-0,7	15	1	0,0	-4,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-3,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,6	1,7	1	0,0	-3,7	
			Rara												RaraCls	168,0	0,8	3	0,0	-1,3	2,1	6	0,0	-4,8
1	2	188	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,2	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	3	0,0	-1,3	15	6	0,0	-4,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,2	1,7	1	0,0	-4,0	
			Rara												RaraCls	168,0	1,3	12	0,0	0,1	3,1	3	0,0	-7,0
1	2	189	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	75	12	0,0	0,1	23	3	0,0	-7,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,2	2,2	1	0,0	-5,1	
			Rara												RaraCls	168,0	2,5	3	-0,1	0,2	2,6	9	0,0	-6,2
1	2	211	Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	0,1	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	156	3	-0,1	0,2	20	9	0,0	-6,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	0,1	2,1	1	0,0	-5,2	
			Rara												RaraCls	168,0	1,2	12	0,1	-0,8	3,9	7	0,0	-9,4
1	2	239	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,8	0,0	-7,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	12	0,1	-0,8	29	7	0,0	-9,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-8,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,8	3,3	1	0,0	-8,0	
			Rara												RaraCls	168,0	2,0	12	0,1	-1,0	2,2	3	0,0	-4,7
1	2	240	Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	-0,9	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	18	12	0,1	-1,0	16	3	0,0	-4,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,9	1,8	1	0,0	-4,1	
			Rara												RaraCls	168,0	1,1	12	0,0	-1,8	1,7	6	0,0	-3,8
1	2	241	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,7	0,0	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	12	0,0	-1,8	13	6	0,0	-3,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,7	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,7	1,4	1	0,0	-3,2	
			Rara												RaraCls	168,0	3,4	9	0,2	-0,1	2,5	3	0,1	-4,1
1	2	242	Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,7	0,1	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	115	9	0,2	-0,1	17	3	0,1	-4,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,9	0,1	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,5	1	0,1	-0,9	1,7	1	0,1	-2,4	
			Rara												RaraCls	168,0	2,6	3	-0,1	-0,1	2,8	9	0,0	-6,2
1	2	244	Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	0,2	0,0	-5,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	167	6	-0,1	0,3	20	9	0,0	-6,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,1	0,0	-5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	-0,1	0,1	2,1	1	0,0	-5,3	
			Rara												RaraCls	168,0	3,2	3	-0,1	-6,3	3,1	6	-0,1	-5,6
1	2	262	Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-4,3	-0,1	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	3	-0,1	-6,3	22	6	-0,1	-5,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-4,4	-0,1	-4,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,6	1	-0,1	-4,4	2,9	1	-0,1	-4,5	
			Rara												RaraCls	168,0	7,2	4	-0,1	-16,8	4,7	7	0,0	-11,0
1	2	264	Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-14,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	54	4	-0,1	-16,8	35	7	0,0	-11,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-13,8	0,0	-9,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,7	1	0,0	-13,8	3,9	1	0,0	-9,0	
			Rara												RaraCls	168,0	5,9	12	0,2	0,5	4,3	1	0,2	-5,3
1	2	266	Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	0,0	0,2	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	402	12	0,2	0,5	30	1	0,2	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,2	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-0,1	3,8	1	0,2	-4,7	
			Rara												RaraCls	168,0	3,2	12	0,2	1,2	4,6	10	0,2	-5,8
1	2	284	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,8	0,2	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	427	12	0,2	1,2	32	10	0,2	-5,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,8	0,2	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	3,8	1	0,2	-5,2	
			Rara												RaraCls	168,0	1,4	12	0,1	-1,6	3,5	4	0,1	-7,4
1	2	285	Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	-1,5	0,1	-6,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	12	0,1	-1,6	26	4	0,1	-7,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,1	-6,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-1,5	3,0	1	0,1	-6,3	
			Rara												RaraCls	168,0	1,1	12	0,0	-1,7	1,3	10	0,0	-2,3
1	2	286	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,6	0,0	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	10	0,0	-1,8	9	1	0,0	-2,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,0	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,6	1,1	1	0,0	-2,3	
			Rara												RaraCls	168,0	4,0	12	-0,2	-1,3	3,5	12	0,2	-2,7
1	2	287	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,1	0,2	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	61	12	-0,2	-1,3	23	12	0,2	-2,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,2	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,2	1	-0,2	-1,0	2,7	1	0,2	-2,6	
			Rara												RaraCls	168,0	1,9	9	0,1	-0,4	3,2	7	0,1	-6,1
1	2	289	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,1	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	51	9	0,1	-0,4	23	7	0,1	-6,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,1	-5,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,4	2,8	1	0,1	-5,5	
			Rara												RaraCls	168,0	15,1	12	0,7	-1,5	28,0	12	1,0	-3,3
1	2	302	Freq	0,4	0,00	0	6	0,6	-1,2	0,9	-3,4	0,000	0,000											

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	
1	2	326	Rara											RaraCls	168,0	1,1	12	-0,1	-1,2	3,7	1	-0,1	-6,1	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,1	-0,1	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	12	-0,1	-1,2	26	1	-0,1	-6,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	-0,1	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,1	3,1	1	-0,1	-5,1	
1	2	336	Rara											RaraCls	168,0	0,8	7	0,0	-0,4	3,3	7	-0,2	-2,2	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	-0,2	-1,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	7	0,0	-0,4	21	7	-0,2	-2,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	-0,2	-1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,4	2,7	1	-0,2	-1,8	
1	2	338	Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,1	-0,7	2,0	4	0,1	-3,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,1	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,1	-0,7	14	4	0,1	-3,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,1	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,6	1,5	1	0,1	-2,7	
1	2	340	Rara											RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	-0,6	1,7	5	0,1	-2,8	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,6	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-0,6	12	5	0,1	-2,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,4	1	0,0	-2,5	
1	2	352	Rara											RaraCls	168,0	0,9	2	-0,1	-0,9	2,3	10	-0,1	-3,2	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	-0,1	-3,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	2	-0,1	-0,9	16	10	-0,1	-3,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	-0,1	-3,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,9	2,2	1	-0,1	-3,1	
1	2	378	Rara											RaraCls	168,0	6,1	12	0,2	1,3	1,8	12	0,1	0,6	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	1,3	0,0	0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	561	12	0,2	1,3	211	12	0,1	0,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	1,4	0,0	0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	2	379	Rara											RaraCls	168,0	1,6	12	-0,1	-1,1	6,1	6	0,1	-13,3	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,1	0,1	-11,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	12	-0,1	-1,1	45	6	0,1	-13,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-11,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	5,0	1	0,0	-11,9	
1	2	380	Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	-0,1	-0,4	3,8	6	0,1	-6,7	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-6,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	6	-0,1	-0,4	27	6	0,1	-6,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-6,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	2,6	1	0,0	-6,2	
1	2	381	Rara											RaraCls	168,0	4,6	12	0,2	-0,2	1,1	12	0,0	-1,8	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	0,0	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	195	12	0,2	-0,2	8	12	0,0	-1,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	0,0	0,8	1	0,0	-1,6	
1	2	442	Rara											RaraCls	168,0	5,1	12	0,2	-2,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	-1,7	0,0	1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	67	12	0,2	-2,0	283	9	0,0	1,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,6	0,0	1,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,1	-1,6	0,0	0	0,0	0,0	
1	2	443	Rara											RaraCls	168,0	2,9	12	0,1	-4,8	6,0	12	-0,3	-8,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-4,3	0,1	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	12	0,1	-4,8	42	12	-0,3	-8,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-4,3	0,0	-7,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,9	1	0,0	-4,3	3,3	1	0,0	-7,9	
1	2	444	Rara											RaraCls	168,0	2,0	12	-0,1	-2,6	5,1	12	-0,3	-3,8	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,6	-0,1	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	12	-0,1	-2,6	33	12	-0,3	-3,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,5	1,5	1	0,0	-3,4	
1	2	445	Rara											RaraCls	168,0	4,5	12	0,2	-0,7	1,2	12	0,1	-1,1	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	-0,4	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	133	12	0,2	-0,7	8	12	0,1	-1,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,3	0,7	1	0,0	-1,0	
1	2	473	Rara											RaraCls	168,0	7,3	12	0,3	-2,9	3,4	12	0,2	-2,6	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	-3,2	0,1	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	98	12	0,3	-2,9	22	12	0,2	-2,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,2	0,1	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	0,0	-3,2	2,3	1	0,1	-2,4	
1	2	475	Rara											RaraCls	168,0	6,6	12	0,2	0,3	1,7	12	0,1	-1,9	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	-0,1	0,1	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	397	12	0,2	0,3	11	12	0,1	-1,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	-1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	1,2	1	0,1	-1,8	
1	2	479	Rara											RaraCls	168,0	5,6	12	-0,3	-0,8	1,4	12	-0,1	0,3	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	199	6	0,2	0,7	149	6	-0,1	0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	2	480	Rara											RaraCls	168,0	7,8	12	-0,3	1,3	1,2	12	0,0	0,2	
			Freq	0,4	0,00	0	6	-0,1	1,6	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	649	12	-0,3	1,3	97	12	0,0	0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,6	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	2	485	Rara											RaraCls	168,0	1,1	12	0,0	0,1	1,0	12	-0,1	0,4	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	70	12	0,0	0,1	152	12	-0,1	0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	2	486	Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,3	1,5	1	-0,1	-2,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,2	-0,1	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	3	0,0	-0,3	11	1	-0,1	-2,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	-0,1	-1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,2	1,3	1	-0,1	-1,8	
1	2	489	Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	-0,1	0,9	4,5	6	-0,2	0,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,8	-0,1	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	290	6	-0,1	0,9	294	6	-0,2	0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,8	-0,														

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	2	656	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,2	2,5	1	0,0	-5,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,8	1,5	6	0,0	-3,1	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,8	11	6	0,0	-3,1	
1	2	657	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	1,2	1	0,0	-2,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,9	1,8	6	0,0	-3,8	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,8	0,0	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,9	13	6	0,0	-3,8	
1	2	658	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-3,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,8	1,4	1	0,0	-3,1	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	-0,1	-1,6	3,6	6	-0,1	-7,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,4	0,0	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	-0,1	-1,6	26	6	-0,1	-7,1	
1	2	659	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-5,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,3	2,7	1	0,0	-5,9	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	6	0,0	-2,3	1,7	6	0,0	-4,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	0,0	-2,3	13	6	0,0	-4,0	
1	2	660	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,9	1,4	1	0,0	-3,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	6	0,0	-2,1	2,0	6	0,0	-4,6	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,6	0,0	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	0,0	-2,1	15	6	0,0	-4,6	
1	2	661	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,7	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,7	1,6	1	0,0	-3,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	-0,1	-0,8	3,5	6	0,0	-7,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,1	0,0	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	6	0,0	-1,4	25	6	0,0	-7,7	
1	2	689	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-6,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,1	2,9	1	0,0	-6,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	9	0,0	-0,2	3,8	6	0,0	-8,9	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-7,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	3	0,0	0,0	28	6	0,0	-8,9	
1	2	725	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-7,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,1	3,1	1	0,0	-7,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-1,2	2,0	6	0,0	-5,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,4	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,2	15	6	0,0	-5,0	
1	2	726	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,4	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,4	1,7	1	0,0	-4,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-1,0	2,3	6	0,0	-5,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,0	17	6	0,0	-5,7	
1	2	727	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,2	1,9	1	0,0	-4,7	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-0,5	3,3	6	0,0	-7,9	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	0,0	-0,5	24	6	0,0	-7,9	
1	2	736	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,6	2,6	1	0,0	-6,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	9	0,0	-0,1	3,4	6	0,0	-7,9	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-6,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	63	3	0,0	0,1	25	6	0,0	-7,9	
1	2	775	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	2,8	1	0,0	-6,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	12	-0,1	-0,8	2,3	6	0,0	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	-0,1	-0,8	17	6	0,0	-5,3	
1	2	776	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,8	1	0,0	-4,4	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	12	-0,1	-0,5	2,6	6	0,0	-6,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	12	-0,1	-0,5	19	6	0,0	-6,0	
1	2	777	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	2,0	1	0,0	-5,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-0,3	3,2	6	0,0	-7,7	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-6,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	12	0,0	-0,3	24	6	0,0	-7,7	
1	2	787	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-6,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	2,6	1	0,0	-6,3	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	12	-0,1	0,0	2,7	4	0,0	-6,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,0	-5,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	91	3	-0,1	0,1	20	4	0,0	-6,5	
1	2	822	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-5,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	0,1	2,4	1	0,0	-5,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	12	-0,1	-2,2	2,0	6	0,0	-4,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-2,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	12	-0,1	-2,2	15	6	0,0	-4,5	
1	2	823	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,1	0,0	-3,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-2,1	1,6	1	0,0	-3,7	
			Rara											RaraCls	168,0	1,7	12	-0,1	-2,8	2,1	6	0,0	-4,9	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-2,6	0,0	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	12	-0,1	-2,8	16	6	0,0	-4,9	
1	2	824	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,6	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-2,6	1,6	1	0,0	-4,1	
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	12	0,0	-1,6	2,5	6	0,0	-5,9	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,5	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	10	0,0	-1,7	18	6	0,0	-5,9	
1	2	833	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,5	2,0	1	0,0	-5,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,6	12	-0,1	-0,6	2,6	4	0,0	-5,6	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	108	6	0,0	0,5	19	4	0,0	-5,6	
1	2	867	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	0,1	2,2	1	0,0	-4,8	
			Rara											RaraCls	168,0	2,0	12	-0,1	-3,7	1,4	6	0,0	-2,9	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-3,4	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	12	-0,1	-3,7	10	6	0,0	-2,9	
1	2	868	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,5	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	0,0	-3,5	1,0	1	0,0	-2,4	
			Rara											RaraCls	168,0	2,9	7	0,0	-7,1	1,3	6	0,0	-3,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-5,6	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	7	0,0	-7,1	10	6	0,0	-3,0	
1	2	869	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-5,7	0,0	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,3	1	0,0	-5,7	1,1	1	0,0	-2,5	
			Rara											RaraCls	168,0	4,8	7	0,0	-11,6	2,2	4	0,0	-4,7	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-9,5	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	36	7	0,0	-11,6	16	4	0,0	-4,7	
1	2	884	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-9,2	0,0	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,8	1	0,0	-9,2	1,8	1	0,0	-3,9	
			Rara											RaraCls	168,0	2,3	11	-0,1	-1,0	2,7	7	0,1	-5,2	
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	-0,8	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	35	9	-0,1	-0,7	20	7	0,1	-5,2	
1	2	919	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,8	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,3	1	-0,1	-0,8	2,5	1			

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*mm)	(t)	(t*mm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t*mm)	(t)	Kg/cm²	mb	(t*mm)	(t)	
1	2	923	Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-3,4	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	7	0,0	-4,4	10	12	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,4	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	0,0	-3,4	0,3	1	0,0	-0,4	
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-3,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	9	0,0	-4,0	19	6	0,0	-0,1	
1	2	924	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	0,0	-3,2	0,2	1	0,0	-0,1	
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	9	0,0	-1,3	59	6	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,0	0,5	1	0,0	-0,1	
1	2	925	Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	5,5	-0,1	0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	1157	4	0,1	6,7	349	12	-0,1	1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	9,3	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	1813	10	-0,1	10,6	183	12	0,1	0,6	
1	2	926	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	9,3	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	10,6	0,0	0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	1991	10	-0,1	12,0	143	7	0,0	0,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	10,6	0,0	0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	2	927	Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	9,6	0,0	0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	1834	10	-0,1	10,9	169	6	0,0	0,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	9,6	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	6,0	-0,1	1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	1255	4	0,1	7,3	340	12	-0,1	1,1	
1	2	930	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	6,0	-0,1	1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	2,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	512	12	-0,1	2,3	153	12	0,1	0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,0	0,0	
1	2	931	Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	3,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	672	12	-0,1	3,3	77	12	-0,1	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	3,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,3	
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	3,7	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	726	10	0,0	4,3	7	12	0,0	-0,4	
1	2	932	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	3,7	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,4	
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	3,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	663	12	-0,1	3,4	53	12	-0,1	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	3,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,4	
1	2	934	Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	2,3	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	559	12	-0,1	2,6	141	6	0,1	0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	3	-0,1	0,6	-0,1	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	336	7	-0,1	1,5	161	1	-0,1	0,2	
1	2	936	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,7	-0,1	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	-0,1	0,7	2,2	1	-0,1	0,1	
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	164	9	0,0	0,9	60	1	0,0	0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	1	0,0	0,1	
1	2	937	Rara	0,4	0,00	0	2	0,3	-2,3	0,1	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	132	9	0,3	-1,6	137	9	0,1	-0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	-2,3	0,1	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,7	1	0,3	-2,3	3,3	1	0,1	-0,2	
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	0,4	0,1	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	190	7	0,0	0,7	56	6	0,1	-0,3	
1	2	939	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,1	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	-0,1	0,4	1,5	1	0,1	-0,3	
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,0	0,1	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	12	-0,1	-0,9	103	3	0,1	-0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,1	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	-0,1	-0,9	2,5	1	0,1	-0,2	
1	2	940	Rara	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,8	0,2	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	77	9	-0,1	-0,6	258	12	0,2	-0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,2	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,3	1	-0,1	-0,8	5,4	1	0,2	-0,2	
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-2,6	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	4	0,0	-3,2	5	1	0,0	-1,1	
1	2	942	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,7	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-2,7	0,6	1	0,0	-1,0	
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-3,3	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	7	0,0	-4,2	5	6	0,0	-1,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,4	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	0,0	-3,4	0,5	1	0,0	-0,9	
1	2	943	Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-3,6	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	7	0,0	-4,6	6	6	0,0	-1,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,6	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	0,0	-3,6	0,7	1	0,0	-1,6	
			Rara	0,4	0,00	0	5	-0,1	-1,0	-0,1	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	12	-0,1	-1,0	24	4	-0,2	-5,0	
1	2	983	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-1,0	-0,1	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	-0,1	-1,0	3,0	1	-0,1	-4,4	
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	12	0,0	-0,1	7	12	0,1	-0,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,7	1	0,0	-0,7	
1	2	984	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	54	7	0,0	0,2	90	7	0,0	0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	63	12	0,0	0,0	10	12	0,0	-0,4	
1	2	985	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,4	
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	123	12	-0,1	-0,2	72	12	-0,1	-0,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,4	1	0,0	-0,6	

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

Prof. Arch. Giacomo Tempesta
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)		
1	2	1191	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,2	1	0,0	-0,2		
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	3,6	12	-0,1	-0,1	3,7	12	-0,1	-0,2		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	162	12	-0,1	-0,1	160	12	-0,1	-0,2		
1	2	1192	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,1		
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	4,3	12	0,2	0,2	4,6	12	0,2	0,5		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	249	12	0,2	0,2	332	12	0,2	0,5		
1	2	1193	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	-0,1	0,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	3,5	12	-0,1	0,5	3,3	12	-0,1	0,5		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	-0,1	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	276	12	-0,1	0,5	267	12	-0,1	0,5		
1	2	1194	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	4,1	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,2	12	0,1	0,3		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	4,1	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	873	12	-0,1	4,7	131	12	0,1	0,3		
1	2	1195	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	4,1	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	6,1	0,0	0,7	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	6,0	0,0	0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	1165	10	0,0	7,1	135	10	0,0	0,8		
1	2	1196	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	6,0	0,0	0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	5,5	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	5,5	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	1104	10	0,0	6,6	145	12	0,0	0,6		
1	2	1197	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	5,5	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	2,9	0,0	0,7	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,8	12	-0,1	0,8		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	2,8	0,0	0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	725	12	-0,1	3,4	264	12	-0,1	0,8		
1	2	1198	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,8	0,0	0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	2,5	12	0,1	0,2	2,9	12	0,1	0,5		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	168	12	0,1	0,2	236	12	0,1	0,5		
1	2	1199	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,2	12	0,0	-0,2	0,8	12	0,0	-0,6		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	35	12	0,0	-0,2	5	12	0,0	-0,6		
1	2	1200	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,3	1	0,0	-0,6		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,2	7	0,0	-0,3	0,4	7	0,0	-0,7		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	7	0,0	-0,3	3	7	0,0	-0,7		
1	2	1201	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,3	1	0,0	-0,6		
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-0,2	0,6	12	0,0	-0,7		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	12	0,0	-0,2	4	12	0,0	-0,7		
1	2	1202	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,3	1	0,0	-0,6		
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	2,1	12	0,1	0,0	2,4	12	0,1	0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	113	12	0,1	0,0	135	12	0,1	0,1		
1	2	1212	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	0,1		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	3,0	12	0,1	0,0	2,5	12	0,1	-0,9		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	150	12	0,1	0,0	36	12	0,1	-0,9		
1	2	1214	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-1,0		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-3,4	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	3,5	12	-0,2	-4,0	5,8	12	0,2	-0,4		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-3,4	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	24	12	-0,2	-4,0	223	12	0,2	-0,4		
1	2	1215	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,4	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	0,0	-3,4	0,2	1	0,0	-0,3		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,3	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	4,2	12	-0,2	-1,8	4,8	12	-0,2	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	53	12	-0,2	-1,8	237	12	-0,2	0,0		
1	2	1216	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,2	0,2	1	0,0	0,0		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	0,5	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	6,1	12	-0,2	0,1	3,9	12	0,1	0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,5	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	325	12	-0,2	0,1	218	12	0,1	0,1		
1	2	1217	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,5	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	0,4	0,0	0,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	4,2	12	-0,2	0,5	4,7	12	-0,2	0,5		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,4	0,0	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	302	12	-0,2	0,5	330	12	-0,2	0,5		
1	2	1218	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	4,4	12	0,2	-0,1	4,3	12	0,2	0,3		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	206	12	0,2	-0,1	273	12	0,2	0,3		
1	2	1219	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	3,6	12	0,1	-0,1	3,6	12	0,1	0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	167	12	0,1	-0,1	194	12	0,1	0,1		
1	2	1219	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	0,0		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	3,6	12	0,1	-0,1	3,6	12	0,1	0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	167	12	0,1	-0,1	194	12	0,1	0,1		

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	3	58	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,3	0,0	-8,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	12	0,0	-2,3	29	9	-0,1	-8,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,4	0,0	-8,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,4	3,4	1	0,0	-8,5	
			Rara											RaraCls	168,0	2,5	9	-0,1	-0,4	8,1	12	-0,2	-18,3	
1	3	81	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	-0,1	-15,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	66	9	-0,1	-0,4	60	12	-0,2	-18,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	-0,1	-15,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,4	6,9	1	-0,1	-15,8	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	9	-0,1	-1,7	8,0	1	0,0	-20,2	
1	3	91	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,4	0,0	-17,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	9	-0,1	-1,7	61	1	0,0	-20,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,4	0,0	-17,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,4	7,1	1	0,0	-17,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-1,5	1,6	9	-0,1	-2,0	
1	3	92	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,2	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,5	73	12	0,0	0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	0,6	1	0,0	-1,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-1,2	2,0	6	0,0	-5,3	
1	3	93	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,2	0,0	-3,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	149	12	0,0	1,8	15	6	0,0	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-3,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-3,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	12	0,0	-3,2	4,5	12	0,0	-11,3	
1	3	101	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,8	0,0	-8,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	12	0,0	-3,2	33	12	0,0	-11,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,0	0,0	-8,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-2,0	3,4	1	0,0	-8,7	
			Rara											RaraCls	168,0	3,3	9	-0,1	-0,3	2,8	9	-0,1	-5,9	
1	3	102	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-5,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	118	9	-0,1	-0,3	21	6	0,0	-6,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,3	2,3	1	0,0	-5,3	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	9	0,1	-0,4	3,8	9	0,1	-8,3	
1	3	108	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,5	0,0	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	9	0,1	-0,4	27	9	0,1	-8,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-8,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,5	3,0	1	0,0	-8,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,6	3	0,1	-1,3	3,9	12	0,0	-9,8	
1	3	129	Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-1,2	0,0	-8,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	3	0,1	-1,3	29	12	0,0	-9,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-8,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,2	3,2	1	0,0	-8,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	9	0,0	-0,5	5,5	3	-0,1	-12,7	
1	3	135	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-11,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	18	12	0,0	0,0	41	3	-0,1	-12,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-11,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	4,6	1	0,0	-11,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	9	0,0	0,2	4,9	9	0,1	-11,1	
1	3	136	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,4	0,0	-10,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	177	12	0,0	1,0	36	9	0,1	-11,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-10,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	4,0	1	0,0	-10,6	
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	9	0,0	-0,2	4,8	3	-0,1	-11,2	
1	3	144	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,4	0,0	-10,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	9	0,0	-0,2	35	3	-0,1	-11,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-9,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	3,7	1	0,0	-9,8	
			Rara											RaraCls	168,0	2,5	9	-0,1	-0,1	2,4	9	0,0	-5,8	
1	3	145	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	106	9	-0,1	-0,1	18	9	0,0	-5,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	1,9	1	0,0	-5,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	9	0,0	-0,2	3,8	9	0,1	-8,2	
1	3	151	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-7,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	9	0,0	-0,2	28	9	0,1	-8,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-7,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	3,0	1	0,0	-7,8	
			Rara											RaraCls	168,0	2,2	9	-0,1	-0,6	2,4	3	0,0	-5,7	
1	3	172	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,5	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	40	3	0,1	-0,5	18	3	0,0	-5,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,5	2,0	1	0,0	-5,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	9	0,1	-0,5	4,3	9	0,1	-8,4	
1	3	178	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,5	0,0	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	9	0,1	-0,5	31	9	0,1	-8,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-8,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	3,4	1	0,0	-8,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,4	4,9	3	-0,1	-11,6	
1	3	179	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-10,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	9	0,0	-0,4	36	3	-0,1	-11,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-10,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	3,9	1	0,0	-10,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	9	0,0	-0,1	4,2	9	0,1	-9,1	
1	3	189	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-8,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	9	0,0	-0,1	31	9	0,1	-9,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-8,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	3,3	1	0,0	-8,8	
			Rara											RaraCls	168,0	2,2	3	0,1	0,3	2,4	6	0,0	-6,2	
1	3	190	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	169	3	0,1	0,3	18	6	0,0	-6,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	0,1	2,0	1	0,0	-5,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	9	0,1	-0,7	3,6	9	0,1	-7,2	
1	3	196	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,5	0,0	-6,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	58	12	0,0	0,2	26	9	0,1	-7,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-6,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	2,6	1	0,0	-6,7	
			Rara											RaraCls	168,0	3,0	9	-0,1	-0,2	1,7	9	0,0	-3,5	
1	3	225	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	94	9	-0,1	-0,2	12	9	0,0	-3,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,4	1	0,0	-3,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,9	9	0,1	-0,1	3,4	9	0,1	-6,1	
1	3	233	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	79	9	0,1	-0,1	24	9	0,1	-6,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-6,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	2,4	1	0,0	-6,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	9	0,1	-0,7	5,6	12	0,0	-14,5	
1	3	234	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	0,0	-11,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	6	0,0	0,0	42	12	0,0	-14,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-10,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	4,0	1	0,0	-10,9	
			Rara											RaraCls	168,0	1,8	9	0,1	-2,6	5,2	9	0,2	-10,8	
1	3	242	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,1	0,0	-9,8	0,000	0,000	RaraFer	3520									

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	3	276	Rara											RaraCls	168,0	1,1	9	0,1	0,5	3,0	3	-0,1	-6,4	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,6	0,0	-5,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	169	3	0,0	0,7	22	3	-0,1	-6,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,6	0,0	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,3	1	0,0	-5,7	
1	3	277	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,8	12	0,0	-4,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,7	0,0	-3,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	191	3	0,0	0,9	13	12	0,0	-4,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,7	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	1	0,0	-3,2	
1	3	278	Rara											RaraCls	168,0	1,6	9	0,1	-0,9	4,0	6	0,0	-10,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-7,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	144	12	0,0	1,4	30	6	0,0	-10,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-6,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	2,6	1	0,0	-6,9	
1	3	279	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	3,3	12	0,0	-8,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	1,3	0,0	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	192	6	0,0	2,2	25	12	0,0	-8,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,3	0,0	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,1	1	0,0	-5,8	
1	3	287	Rara											RaraCls	168,0	1,1	9	0,0	-0,4	2,7	7	-0,1	-6,1	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-5,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	9	0,0	-0,4	20	7	-0,1	-6,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-5,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,4	2,3	1	0,0	-5,4	
1	3	288	Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-0,4	2,2	9	-0,1	-4,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	9	0,0	-0,4	16	9	-0,1	-4,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	1,6	1	0,0	-4,2	
1	3	294	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,6	6	0,0	-3,7	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	1,3	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	217	6	-0,1	1,8	12	6	0,0	-3,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,3	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	1	0,0	-3,4	
1	3	316	Rara											RaraCls	168,0	0,1	12	0,0	0,0	2,2	3	0,0	-4,8	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,4	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	155	6	0,0	0,9	16	12	0,0	-5,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,7	1	0,0	-4,3	
1	3	326	Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,1	-1,2	3,3	3	0,2	-5,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,1	0,1	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,1	-1,2	24	1	0,1	-6,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,1	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,1	2,6	1	0,1	-5,0	
1	3	327	Rara											RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	-0,7	2,5	9	-0,2	-3,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,0	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,7	17	9	-0,2	-3,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,2	1	0,0	-3,2	
1	3	329	Rara											RaraCls	168,0	1,7	6	-0,1	-3,1	2,3	6	-0,1	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-2,4	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	6	-0,1	-3,1	17	6	-0,1	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-2,3	0,0	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	-0,1	-2,3	2,1	1	0,0	-5,0	
1	3	354	Rara											RaraCls	168,0	0,3	12	0,0	0,0	1,8	12	0,0	-4,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,7	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	235	6	0,0	1,4	13	12	0,0	-4,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	1	0,0	-3,4	
1	3	355	Rara											RaraCls	168,0	0,6	9	0,1	0,7	0,8	9	0,0	-1,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,6	0,0	-1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	142	6	0,0	1,2	5	9	0,0	-1,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,6	0,0	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-1,1	
1	3	356	Rara											RaraCls	168,0	0,3	12	0,0	0,1	0,8	9	0,0	-1,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,4	0,0	-1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	117	6	0,0	0,8	6	9	0,0	-1,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-1,1	
1	3	357	Rara											RaraCls	168,0	0,7	3	0,0	-1,1	2,5	9	-0,1	-3,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,0	0,0	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	3	0,0	-1,1	18	3	0,1	-4,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	1,6	1	0,0	-4,3	
1	3	358	Rara											RaraCls	168,0	1,6	6	0,0	-3,0	3,2	6	0,1	-7,2	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-2,6	0,1	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	6	0,0	-3,0	23	6	0,1	-7,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,5	0,1	-6,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-2,5	2,7	1	0,1	-6,1	
1	3	359	Rara											RaraCls	168,0	0,2	12	0,0	-0,4	1,8	12	0,0	-4,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	1,2	0,0	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	175	6	0,0	2,8	13	12	0,0	-4,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,1	0,0	-3,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-3,0	
1	3	360	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	9	0,0	0,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	2,4	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	382	6	0,0	3,7	45	9	0,0	0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,4	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	3	361	Rara											RaraCls	168,0	0,9	9	0,0	0,1	0,9	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,2	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	90	12	0,0	0,7	45	12	0,0	0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,1	1	0,0	0,1	
1	3	362	Rara											RaraCls	168,0	2,8	6	0,0	-6,5	3,7	6	0,0	-9,3	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-4,4	0,0	-7,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	6	0,0	-6,5	27	6	0,0	-9,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-4,4	0,0	-7,3	0,000	0,00											

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	3	372	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,2	1,8	1	0,0	-4,2	
			Rara												RaraCls	168,0	0,8	9	0,0	-1,3	1,7	9	0,1	-2,8
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	9	0,0	-1,3	12	9	0,1	-2,8	
1	3	373	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	1,1	1	0,0	-2,7	
			Rara												RaraCls	168,0	1,4	9	-0,1	-0,1	1,7	12	0,1	-3,0
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	43	9	-0,1	-0,1	12	10	0,1	-3,1	
1	3	381	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	1,4	1	0,0	-2,7	
			Rara												RaraCls	168,0	4,5	12	-0,2	-0,2	1,2	12	-0,1	-1,8
			Freq	0,4	0,00	0	6	-0,1	0,0	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	189	12	-0,2	-0,2	9	12	-0,1	-1,8	
1	3	382	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	0,1	1,0	1	0,0	-1,7	
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-0,5	1,5	9	0,1	-2,4
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,4	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	9	0,0	-0,5	10	9	0,1	-2,4	
1	3	437	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	1,0	1	0,0	-2,3	
			Rara												RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,7	1,0	4	0,0	-1,6
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	12	0,0	0,0	7	11	0,0	-2,0	
1	3	445	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,8	1	0,0	-1,6	
			Rara												RaraCls	168,0	4,1	12	-0,1	-0,1	1,0	12	-0,1	-1,0
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	186	12	-0,1	-0,1	7	12	-0,1	-1,0	
1	3	466	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	0,1	0,6	1	0,0	-0,9	
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,9	0,4	6	0,0	-0,6
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,4	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	12	0,0	-0,2	3	6	0,0	-0,6	
1	3	467	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,2	1	0,0	-0,5	
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	0,0	0,7	9	0,0	-1,0
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	12	0,0	0,0	5	9	0,0	-1,0	
1	3	468	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,4	1	0,0	-0,9	
			Rara												RaraCls	168,0	0,4	12	0,0	0,0	1,5	9	0,1	-2,8
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	24	12	0,0	0,0	11	9	0,1	-2,8	
1	3	469	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	1,0	1	0,0	-2,6	
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-0,6	1,6	9	0,1	-2,4
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	9	0,0	-0,6	11	9	0,1	-2,4	
1	3	470	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,9	1	0,0	-2,3	
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	0,2	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	1,2	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	318	12	0,0	1,8	71	12	0,0	0,3	
1	3	471	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,1	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara												RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-1,8	0,4	9	0,0	-0,5
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	207	12	0,0	1,1	6	12	0,0	-0,1	
1	3	472	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,2	1	0,0	-0,3	
			Rara												RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-0,4	1,5	9	0,1	-2,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-1,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,4	10	9	0,1	-2,0	
1	3	487	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,9	1	0,0	-1,9	
			Rara												RaraCls	168,0	0,2	3	0,0	-0,4	1,0	1	0,0	-2,3
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-1,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	3	0,0	-0,4	7	1	0,0	-2,3	
1	3	488	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,8	1	0,0	-1,9	
			Rara												RaraCls	168,0	0,3	12	0,0	-0,4	0,9	7	0,0	-1,9
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	12	0,0	-0,4	7	7	0,0	-1,9	
1	3	512	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,7	1	0,0	-1,6	
			Rara												RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-0,2	1,7	12	0,1	-1,2
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,3	0,1	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	18	6	0,0	-0,2	19	6	0,1	-0,7	
1	3	513	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,1	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	1,2	1	0,1	-0,9	
			Rara												RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-0,3	1,2	6	0,1	-0,9
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	12	0,0	-0,3	8	6	0,1	-0,9	
1	3	592	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,7	1	0,0	-0,8	
			Rara												RaraCls	168,0	0,8	3	0,0	-0,8	2,7	6	0,1	-5,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,8	0,1	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	3	0,0	-0,8	20	6	0,1	-5,0	
1	3	593	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,1	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,8	2,1	1	0,1	-4,0	
			Rara												RaraCls	168,0	2,2	9	0,1	-0,8	2,8	9	0,1	-5,4
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	-0,8	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	34	9	0,1	-0,8	20	9	0,1	-5,4	
1	3	664	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,8	2,2	1	0,0	-4,9	
			Rara												RaraCls	168,0	2,1	9	0,1	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,3	0,0	1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	314	12	0,0	1,7	74	9	0,1	1,5	
1	3	665	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0,					

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*mm)	(t)	(t*mm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmqa	Kg/cmqa	mb	(t*mm)	(t)	Kg/cmqa	mb	(t*mm)	(t)	
1	3	721	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,0	0,0	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	9	0,1	-1,2	19	9	0,1	-5,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	2,0	1	0,0	-5,2	
			Rara											RaraCls	168,0	1,6	9	0,1	-1,7	1,4	9	0,1	-1,7	
1	3	722	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,7	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	9	0,1	-1,7	10	9	0,1	-1,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,6	0,8	1	0,0	-1,7	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	9	0,1	-1,3	2,2	12	0,0	-4,7	
1	3	737	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,2	0,0	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	9	0,1	-1,3	16	12	0,0	-4,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,2	1,6	1	0,0	-3,8	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	9	0,0	-0,2	3,2	6	0,0	-7,2	
1	3	770	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	32	9	0,0	-0,2	23	6	0,0	-7,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-6,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	2,6	1	0,0	-6,1	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	9	0,1	-1,0	2,9	9	0,1	-5,5	
1	3	771	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,0	0,0	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	9	0,1	-1,0	20	9	0,1	-5,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-5,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	2,1	1	0,0	-5,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	9	0,1	-1,2	2,1	9	0,1	-3,5	
1	3	772	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	9	0,1	-1,2	15	9	0,1	-3,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	1,5	1	0,0	-3,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-0,7	2,0	3	0,0	-4,6	
1	3	788	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-0,7	15	3	0,0	-4,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,8	1,7	1	0,0	-4,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,6	9	0,1	-0,3	3,3	9	0,1	-6,5	
1	3	818	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	57	12	0,0	0,2	24	9	0,1	-6,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-5,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,1	2,5	1	0,0	-5,9	
			Rara											RaraCls	168,0	1,6	9	0,1	-0,4	2,6	3	-0,1	-5,7	
1	3	819	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,4	0,0	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	34	9	0,1	-0,4	19	3	-0,1	-5,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	1,9	1	0,0	-5,1	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	9	0,1	-0,4	2,2	3	0,0	-4,4	
1	3	820	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,4	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	9	0,1	-0,4	16	3	0,0	-4,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	1,6	1	0,0	-3,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,4	1,8	3	0,0	-4,1	
1	3	834	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,4	13	3	0,0	-4,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	1,5	1	0,0	-3,6	
			Rara											RaraCls	168,0	2,0	9	0,1	0,0	3,2	9	0,1	-6,1	
1	3	870	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,2	0,0	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	105	9	0,1	0,0	23	9	0,1	-6,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-5,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,3	1	0,0	-5,5	
			Rara											RaraCls	168,0	2,1	9	0,1	0,2	2,3	3	-0,1	-5,0	
1	3	871	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,2	0,0	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	148	9	0,1	0,2	17	3	-0,1	-5,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,7	1	0,0	-4,4	
			Rara											RaraCls	168,0	1,6	9	0,1	-0,1	1,8	3	-0,1	-3,4	
1	3	872	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	51	9	0,1	-0,1	13	3	-0,1	-3,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-3,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,2	1	0,0	-3,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	6	0,0	-0,1	1,6	3	0,0	-3,3	
1	3	885	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	6	0,0	-0,1	12	3	0,0	-3,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,2	1	0,0	-2,9	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	9	0,1	-0,3	2,4	9	0,0	-5,0	
1	3	954	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	37	9	0,1	-0,3	17	7	0,0	-5,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-4,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,3	2,0	1	0,0	-4,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	9	0,0	-0,1	1,8	9	0,0	-3,5	
1	3	959	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	6	0,0	0,1	13	9	0,0	-3,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	-0,1	1,4	1	0,0	-3,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-0,8	2,3	9	-0,1	-3,7	
1	3	1016	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,7	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,8	16	9	-0,1	-3,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	1,4	1	0,0	-3,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-0,6	3,0	9	-0,2	-3,0	
1	3	1029	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,0	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,6	20	9	-0,2	-3,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,2	1	0,0	-2,9	
			Rara											RaraCls	168,0	3,8	12	-0,1	-0,5	2,2	10	-0,1	-3,8	
1	3	1031	Freq	0,4	0,00	0	6	-0,1	-0,4	-0,1	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	117	12	-0,1	-0,5	15	10	-0,1	-3,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,3	-0,1	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	-0,1	-0,3	1,8	1	-0,1	-3,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-0,4	1,5	9	0,0	-3,1	
1	3	1032	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,4	11	7	0,0	-3,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	1,3	1	0,0	-2,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	12	0,0	-0,7	1,3	7	0,0	-3,0	
1	3	1033	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	12	0,0	-0,7	10	7	0,0	-3,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,1	1	0,0	-2,7	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	3	0,0	-0,2	1,5	3	-0,1	-2,6	
1	3	1114	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	3	0,0	-0,2	11	3	-0,1	-2,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,2	1	0,0	-2,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,9	1,2	8	0,0	-2,9	
1	3	1115	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,8	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,9	9	11			

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	3	1160	Rara											RaraCls	168,0	0,3	10	0,0	-0,5	0,9	10	0,0	-2,0
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,4	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	10	0,0	-0,5	6	10	0,0	-2,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,7	1	0,0	-1,6
1	3	1209	Rara											RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,2	0,7	9	0,0	-1,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	9	0,0	-0,2	5	9	0,0	-1,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,5	1	0,0	-1,0
1	3	1210	Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,3	0,8	9	0,0	-1,5
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	9	0,0	-0,3	6	9	0,0	-1,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	0,5	1	0,0	-1,3
1	3	1211	Rara											RaraCls	168,0	0,3	3	0,0	-0,3	1,0	1	0,0	-2,4
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	3	0,0	-0,3	7	1	0,0	-2,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,8	1	0,0	-2,0
1	3	1226	Rara											RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	-0,4	1,1	9	0,0	-1,8
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,4	8	9	0,0	-1,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	0,8	1	0,0	-1,7

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)
1	4	8	Rara											RaraCls	168,0	2,7	6	-0,1	-4,3	11,2	6	-0,4	-21,5
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-3,4	-0,3	-16,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	6	-0,1	-4,3	81	6	-0,4	-21,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-3,4	-0,3	-16,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,1	1	-0,1	-3,4	8,6	1	-0,3	-16,8
1	4	12	Rara										RaraCls	168,0	0,8	4	0,0	-1,7	3,7	4	0,0	-8,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,5	0,0	-7,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	4	0,0	-1,7	27	4	0,0	-8,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-7,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,5	3,2	1	0,0	-7,4
1	4	13	Rara										RaraCls	168,0	1,0	10	0,0	-2,3	4,7	10	0,0	-11,3	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,0	0,0	-10,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	10	0,0	-2,3	35	10	0,0	-11,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,0	0,0	-10,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-2,0	4,3	1	0,0	-10,2
1	4	14	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	-0,1	2,5	-0,1	5,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	222	6	0,0	3,0	367	6	-0,1	8,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	2,6	-0,1	6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	4	53	Rara										RaraCls	168,0	1,5	6	0,0	-3,6	8,1	6	-0,1	-18,7	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	-0,1	-14,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	6	0,0	-3,6	60	6	-0,1	-18,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-14,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-2,8	6,3	1	-0,1	-14,6
1	4	54	Rara										RaraCls	168,0	0,8	4	0,0	-2,0	3,3	4	0,0	-7,7	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,7	0,0	-6,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	4	0,0	-2,0	25	4	0,0	-7,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,7	0,0	-6,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,7	2,9	1	0,0	-6,8
1	4	55	Rara										RaraCls	168,0	0,2	10	0,0	-0,4	4,1	10	0,0	-9,9	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-8,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,1	31	10	0,0	-9,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-8,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	3,7	1	0,0	-8,8
1	4	56	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	12	-0,1	0,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	2,2	0,0	3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	159	6	0,0	2,5	210	6	0,0	4,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,3	0,0	3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	4	103	Rara										RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-1,6	6,2	6	-0,1	-14,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,2	-0,1	-11,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,6	46	6	-0,1	-14,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	-0,1	-11,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,2	4,9	1	-0,1	-11,7
1	4	104	Rara										RaraCls	168,0	0,7	4	0,0	-1,8	2,9	4	0,0	-6,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,5	0,0	-5,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	4	0,0	-1,8	21	4	0,0	-6,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,5	2,5	1	0,0	-5,7
1	4	105	Rara										RaraCls	168,0	0,1	9	0,0	0,0	3,3	10	0,0	-7,8	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,1	0,0	-6,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,0	0,1	24	10	0,0	-7,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-6,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,9	1	0,0	-6,7
1	4	106	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	12	0,0	-2,9	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,7	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	53	6	0,0	0,8	10	6	0,0	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,7	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-0,8
1	4	146	Rara										RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-1,2	5,8	6	-0,1	-14,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,0	0,0	-11,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,2	43	6	-0,1	-14,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-11,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	4,7	1	0,0	-11,7
1	4	147	Rara										RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-1,5	2,4	4	0,0	-5,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,3	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	4	0,0	-1,5	18	4	0,0	-5,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,3	2,1	1	0,0	-4,6
1	4	148	Rara										RaraCls	168,0	0,1	7	0,0	-0,3	2,5	10	0,0	-5,9	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	7	0,0	-0,3	19	10	0,0	-5,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	2,1	1	0,0	-4,9
1	4	149	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,9	10	0,0	-4,7	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,2	0,0	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	6	0,0	0,3	14	10	0,0	-4,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-3,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	1	0,0	-3,0
1	4	191	Rara										RaraCls	168,0	1,3	6	0,0	-3,2	7,1	6	0,0	-18,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,7	0,0	-15,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	6	0,0	-3,2	53	6	0,0	-18,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,7	0,0	-15,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-2,7	6,0	1	0,0	-15,8
1	4	192	Rara										RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-1,1	1,8	4	0,0	-4,1	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,9	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,1	13	4	0,0	-4,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,5	1	0,0	-3,4
1	4	193	Rara										RaraCls	168,0	0,1	7	0,0	-0,2	1,7	10	0,0	-4,1	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	7	0,0	-0,2	13	10	0,0	-4,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,4	1	0,0	-3,3
1	4	194	Rara										RaraCls	168,0	0,1	10	0,0	-0,2	2,4	10	0,0	-6,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	10	0,0	-0,2	18	10	0,0	-6,2

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)		
1	4	244	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,8	1	0,0	-4,6		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,1	-0,3	0,1	-12,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,4	9	0,1	-0,4	5,9	6	0,1	-14,2		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	-0,3	0,1	-12,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	9	0,1	-0,4	44	6	0,1	-14,2		
1	4	245	Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,3	0,0	-12,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,1	-0,3	5,0	1	0,0	-12,4		
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,1	12	0,0	-0,1	1,3	1	0,0	-3,1		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	28	6	0,0	0,4	10	1	0,0	-3,1		
1	4	246	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-2,5		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	0,4	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	7	0,0	-3,2		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,4	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	32	12	0,0	0,5	10	7	0,0	-3,2		
1	4	247	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-2,5		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-3,4	0,0	-8,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,6	12	0,0	-4,2	4,1	10	0,0	-10,9		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-3,5	0,0	-8,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	12	0,0	-4,2	31	10	0,0	-10,9		
1	4	289	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,5	0,0	-8,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	0,0	-3,5	3,3	1	0,0	-8,7		
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	-2,9	0,0	-6,8	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,9	12	0,0	-4,6	2,9	10	0,0	-7,4		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-2,9	0,0	-6,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	12	0,0	-4,6	21	10	0,0	-7,4		
1	4	290	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,8	0,0	-6,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-2,8	2,6	1	0,0	-6,8		
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	4,0	0,0	-1,8	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	10	0,0	-2,3		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	4,0	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	314	6	0,0	4,9	7	10	0,0	-2,3		
1	4	291	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	4,0	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-1,6		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	3,4	0,0	-1,9	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	4	0,0	-2,7		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	3,4	0,0	-1,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	286	12	0,0	4,5	8	4	0,0	-2,7		
1	4	292	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	3,4	0,0	-1,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	1	0,0	-1,9		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	6,6	0,0	-9,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	4,3	1	0,0	-11,5		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	6,6	0,0	-9,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	611	12	0,0	9,5	32	1	0,0	-11,5		
1	4	594	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	6,8	0,0	-9,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	3,5	1	0,0	-9,4		
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,4	1,6	4	-0,1	-3,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,4	11	4	-0,1	-3,1		
1	4	595	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,4	1,4	1	0,0	-2,8		
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,1	-0,1	-4,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-1,3	2,5	6	-0,1	-5,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,1	-0,1	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,3	18	6	-0,1	-5,0		
1	4	596	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	-0,1	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	2,1	1	-0,1	-4,4		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,3	0,0	-9,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-1,6	4,2	10	0,0	-10,3		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,3	0,0	-9,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,6	31	10	0,0	-10,3		
1	4	597	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-9,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,3	3,8	1	0,0	-9,2		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	0,7	0,0	-7,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	3,5	10	0,0	-8,5		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,7	0,0	-7,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	55	6	0,0	0,8	26	10	0,0	-8,5		
1	4	674	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,7	0,0	-7,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	3,0	1	0,0	-7,3		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,5	7	0,0	-1,2	2,2	4	0,0	-5,2		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	7	0,0	-1,2	16	4	0,0	-5,2		
1	4	675	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	1,9	1	0,0	-4,6		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,8	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,4	7	0,0	-1,0	2,4	7	0,0	-5,4		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,8	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	7	0,0	-1,0	18	7	0,0	-5,4		
1	4	691	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,8	2,1	1	0,0	-4,9		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,0	0,0	-6,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-1,2	3,3	6	-0,1	-7,6		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,0	0,0	-6,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,2	24	4	-0,1	-7,7		
1	4	692	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	2,8	1	0,0	-6,5		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	0,4	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	2,7	10	0,0	-6,5		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,4	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	32	6	0,0	0,5	20	10	0,0	-6,5		
1	4	734	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,1	1	0,0	-5,1		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,7	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,4	7	0,0	-0,9	2,5	7	0,0	-5,7		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,7	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	7	0,0	-0,9	18	7	0,0	-5,7		
1	4	738	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	2,2	1	0,0	-5,0		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,9	0,0	-7,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-1,1	3,5	4	0,0	-8,3		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,9	0,0	-7,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,1	26	4	0,0	-8,3		
1	4	739	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-7,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	2,9	1	0,0	-7,0		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	0,1	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	2,2	10	0,0	-5,5		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,1	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	6	0,0	0,1	17	10	0,0	-5,5		
1	4	784	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,7	1	0,0	-4,2		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,7	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,4	7	0,0	-0,9	2,2	7	0,0	-5,0		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,7	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	7	0,0	-0,9	16	4	0,0	-5,0		
1	4	789	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	1,9	1	0,0	-4,3		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-5,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,7	4	0,0	-1,3	2,5	4	0,0	-6,4		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-5,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	4	0,0	-1,3	19	4	0,0	-6,4		
1	4	790	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-5,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,1	2,1	1	0,0	-5,4		
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-3,7	0,000	0,000	RaraCls	168										

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t*m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t*m)	(t)
1	4	887	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	1,0	0,0	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	183	6	0,0	2,7	13	1	0,0	-4,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,0	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,4	1	0,0	-3,8
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	6,4	0,0	1,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0
1	4	955	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	6,4	0,0	1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	563	12	0,0	8,8	53	12	0,0	1,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	6,5	0,0	1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	3,4	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	3,4	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	240	1	0,0	3,7	7	4	0,0	-2,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	3,4	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-1,7

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)
1	5	3	Rara											RaraCls	168,0	2,6	9	-0,1	-3,3	12,0	6	-0,6	-17,5
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-3,0	-0,5	-14,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	18	9	-0,1	-3,3	85	6	-0,6	-17,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-3,0	-0,5	-14,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,2	1	-0,1	-3,0	10,2	1	-0,5	-14,5
1	5	21	Rara										RaraCls	168,0	1,2	7	0,0	-2,3	7,1	7	0,2	-14,4	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-2,2	0,1	-13,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	7	0,0	-2,3	52	7	0,2	-14,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,1	0,1	-13,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-2,1	6,5	1	0,1	-13,2
1	5	22	Rara										RaraCls	168,0	1,3	7	0,1	-1,8	3,6	4	0,1	-8,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-1,6	0,1	-7,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	7	0,1	-1,8	26	4	0,1	-8,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,6	0,1	-7,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,1	-1,6	3,2	1	0,1	-7,2
1	5	23	Rara										RaraCls	168,0	1,5	4	-0,1	-2,4	3,2	4	-0,1	-5,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	-2,1	-0,1	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	4	-0,1	-2,4	23	4	-0,1	-5,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-2,1	-0,1	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	-0,1	-2,1	3,0	1	-0,1	-5,0
1	5	24	Rara										RaraCls	168,0	6,3	3	0,2	-11,9	16,9	7	-0,1	-43,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-12,0	0,0	-39,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	46	3	0,2	-11,9	127	7	-0,1	-43,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-12,1	-0,1	-39,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,4	1	0,1	-12,1	15,2	1	-0,1	-39,3
1	5	39	Rara										RaraCls	168,0	1,9	4	0,1	-2,6	10,0	1	0,5	-12,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-2,3	0,5	-11,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	4	0,1	-2,6	69	4	0,5	-13,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-2,3	0,5	-11,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,7	1	0,1	-2,3	9,0	1	0,5	-11,8
1	5	48	Rara										RaraCls	168,0	1,7	3	0,1	-2,9	6,2	6	0,1	-14,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-2,8	0,1	-11,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	3	0,1	-2,9	46	6	0,1	-14,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,9	0,1	-11,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,0	-2,9	5,1	1	0,1	-11,8
1	5	62	Rara										RaraCls	168,0	2,1	6	0,1	-2,2	6,3	4	0,2	-12,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-2,0	0,2	-10,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	4	0,1	-2,2	46	4	0,2	-12,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-2,0	0,1	-10,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,8	1	0,1	-2,0	5,6	1	0,1	-10,7
1	5	63	Rara										RaraCls	168,0	11,3	3	0,4	-1,8	12,7	4	0,7	-17,1	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,4	-1,8	0,6	-16,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	332	3	0,4	-1,8	89	4	0,7	-17,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	-1,8	0,5	-15,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	8,9	1	0,3	-1,8	11,2	1	0,5	-15,8
1	5	64	Rara										RaraCls	168,0	1,7	3	0,1	-1,8	4,3	1	0,1	-8,9	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-1,8	0,1	-8,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	3	0,1	-1,8	31	1	0,1	-8,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,8	0,1	-8,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,1	-1,8	3,8	1	0,1	-8,2
1	5	65	Rara										RaraCls	168,0	1,8	4	-0,1	-3,2	12,3	10	0,0	-32,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	-2,8	0,0	-29,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	4	-0,1	-3,2	93	10	0,0	-32,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-2,8	0,0	-29,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	-0,1	-2,8	11,0	1	0,0	-29,3
1	5	80	Rara										RaraCls	168,0	1,1	7	0,0	-1,9	4,6	4	0,2	-8,9	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,8	0,1	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	7	0,0	-1,9	33	4	0,2	-8,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,8	0,1	-8,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,8	4,0	1	0,1	-8,0
1	5	98	Rara										RaraCls	168,0	1,1	3	0,1	-0,8	3,6	6	0,0	-9,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	0,0	-7,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	3	0,1	-0,8	27	6	0,0	-9,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-7,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	3,1	1	0,0	-7,4
1	5	112	Rara										RaraCls	168,0	1,9	9	0,1	-1,5	4,8	7	0,1	-10,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	-1,4	0,1	-9,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	9	0,1	-1,5	35	7	0,1	-10,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,4	0,1	-9,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,1	-1,4	4,2	1	0,1	-9,1
1	5	113	Rara										RaraCls	168,0	2,2	6	-0,1	-1,8	9,0	4	-0,2	-17,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-1,7	-0,2	-15,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	6	-0,1	-1,8	65	4	-0,2	-17,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-1,7	-0,2	-15,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	-0,1	-1,7	7,5	1	-0,2	-15,5
1	5	114	Rara										RaraCls	168,0	2,5	3	0,1	-1,1	6,3	1	0,2	-12,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-1,0	0,2	-11,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	3	0,1	-1,1	46	1	0,2	-12,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,0	0,1	-11,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	0,1	-1,0	5,8	1	0,1	-11,3
1	5	115	Rara										RaraCls	168,0	1,2	3	-0,1	-1,2	7,4	10	0,0	-19,2	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,1	0,0	-17,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	3	-0,1	-1,2	56	10	0,0	-19,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-17,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,1	6,7	1	0,0	-17,4
1	5	128	Rara										RaraCls	168,0	1,1	9	0,1	-1,6	4,5	7	0,1	-9,7	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,5	0,1	-8,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	9	0,1	-1,6	33	7	0,1	-9,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,1	-8,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,5	3,9	1	0,1	-8,8
1	5	141	Rara										RaraCls	168,0	2,3	3	0,1	0,0	2,4	6	0,0	-6,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	125	3	0,1	0,0	18	6	0,0	-6,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,1	2,1	1	0,0	-4,9
1	5	155	Rara										RaraCls	168,0	2,2	9	0,1	-0,8	4,1	7	0,1	-9,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	-0,8	0,0	-8,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	33	9	0,1	-0,8	30	7	0,1	-9,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,8	0,0	-8,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,1	-0,8	3,5	1	0,0	-8,1
1	5	156	Rara										RaraCls	168,0	7,1	9	-0,3	-0,9	6,0	7	-0,1	-11,8	
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,2	-0,9	-0,1	-10,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	227	9	-0,3	-0,9	44	7	-0,1	-11,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-0,9	-0,1	-10,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,9	1	-0,2	-0,9	5,4	1	-0,1	-10,8
1	5	157	Rara										RaraCls	168,0	0,8	6	0,1	-0,7	5,2	1	-0,1	-11,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,6	-0,1	-10,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,1	-0,7	39	1	-0,1	-11,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-10,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,5	4,7	1	0,0	-10,8

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	
1	5	158	Rara											RaraCls	168,0	0,8	9	0,0	-0,7	5,3	1	-0,1	-13,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	-12,2	0,000	0,000		RaraFer	3520	5	9	0,0	-0,7	40	1	-0,1	-13,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-12,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,7	4,7	1	0,0	-12,2	
1	5	171	Rara											RaraCls	168,0	1,2	9	0,1	-0,9	3,8	7	0,0	-9,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,9	0,0	-8,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	9	0,1	-0,9	28	7	0,0	-9,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-8,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,9	3,3	1	0,0	-8,6	
1	5	186	Rara											RaraCls	168,0	2,6	12	0,1	0,3	2,1	4	0,0	-4,3	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,4	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	198	3	0,1	0,4	15	4	0,0	-4,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,5	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,8	1	0,0	-3,6	
1	5	207	Rara											RaraCls	168,0	1,7	9	0,1	-0,2	3,7	3	-0,1	-7,7	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-7,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	58	9	0,1	-0,2	27	3	-0,1	-7,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-7,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	3,0	1	0,0	-7,5	
1	5	208	Rara											RaraCls	168,0	3,9	9	-0,1	-0,7	3,9	7	0,0	-8,9	
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-0,7	0,0	-8,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	106	9	-0,1	-0,7	29	7	0,0	-8,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,7	0,0	-8,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	-0,1	-0,7	3,5	1	0,0	-8,1	
1	5	209	Rara											RaraCls	168,0	2,2	6	0,1	-0,5	4,6	1	0,0	-10,9	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,4	0,0	-10,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	58	9	0,1	-0,3	35	1	0,0	-10,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,4	0,0	-10,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	0,1	-0,4	4,1	1	0,0	-10,0	
1	5	210	Rara											RaraCls	168,0	1,8	9	0,1	-0,3	4,6	7	0,1	-10,8	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,1	-9,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	57	9	0,1	-0,3	34	7	0,1	-10,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,1	-9,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-0,3	4,1	1	0,1	-9,7	
1	5	224	Rara											RaraCls	168,0	1,0	3	-0,1	-0,6	3,7	1	-0,1	-8,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,5	0,0	-7,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	3	-0,1	-0,6	27	1	-0,1	-8,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-7,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	3,2	1	0,0	-7,9	
1	5	239	Rara											RaraCls	168,0	2,7	12	0,1	0,3	2,2	3	0,0	-4,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	0,4	0,0	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	189	3	0,1	0,3	16	3	0,0	-4,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,4	1,8	1	0,0	-3,9	
1	5	258	Rara											RaraCls	168,0	1,5	3	-0,1	-0,4	3,5	1	-0,1	-7,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-6,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	28	3	-0,1	-0,4	26	1	-0,1	-7,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-6,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	2,9	1	0,0	-6,8	
1	5	259	Rara											RaraCls	168,0	2,3	9	-0,1	-0,7	3,0	7	0,0	-7,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-0,7	0,0	-6,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	36	9	-0,1	-0,7	22	7	0,0	-7,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,7	0,0	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	-0,1	-0,7	2,7	1	0,0	-6,5	
1	5	260	Rara											RaraCls	168,0	3,4	3	0,1	-0,6	4,7	1	0,1	-9,2	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-0,5	0,1	-8,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	100	3	0,1	-0,6	34	1	0,1	-9,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,4	0,1	-8,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,3	1	0,1	-0,4	4,2	1	0,1	-8,4	
1	5	261	Rara											RaraCls	168,0	1,1	9	0,0	-0,3	3,9	7	0,0	-9,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-8,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	24	9	0,0	-0,3	29	7	0,0	-9,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-8,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,3	3,5	1	0,0	-8,5	
1	5	275	Rara											RaraCls	168,0	0,8	3	-0,1	-0,7	3,1	4	0,0	-7,9	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,6	0,0	-7,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	3	-0,1	-0,7	23	4	0,0	-7,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-7,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,5	2,8	1	0,0	-7,0	
1	5	284	Rara											RaraCls	168,0	1,8	3	0,1	-0,7	3,4	1	0,1	-6,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-0,7	0,1	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	3	0,1	-0,7	25	1	0,1	-6,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,1	-6,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,7	2,8	1	0,1	-6,0	
1	5	298	Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,7	2,7	7	0,0	-6,1	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,7	0,0	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,7	20	7	0,0	-6,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-5,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	2,4	1	0,0	-5,4	
1	5	299	Rara											RaraCls	168,0	0,8	3	0,0	-0,9	2,5	1	0,0	-5,7	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	0,0	-5,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	3	0,0	-0,9	19	1	0,0	-5,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-5,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	2,3	1	0,0	-5,4	
1	5	300	Rara											RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-0,8	2,9	7	0,0	-6,8	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,7	0,0	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	9	0,0	-0,8	22	7	0,0	-6,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-6,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,7	2,7	1	0,0	-6,3	
1	5	301	Rara											RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	-0,7	3,0	7	0,0	-7,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-6,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,7	22	7	0,0	-7,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-6,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	2,7	1	0,0	-6,8	
1	5	315	Rara											RaraCls	168,0	0,6	3	0,0	-0,8	2,6	7	0,0	-6,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,7	0,0	-5,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	3	0,0	-0,8	19	7	0,0	-6,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0									

Prof. Arch. Giacomo Tempesta
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																						
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*mm)	(t)	(t*mm)	(t)	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t*mm)	(t)	Kg/cm²	mb	(t*mm)	(t)
1	5	630	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,2	0,0	0,0	0,000	RaraFer	3520	8	3	-0,1	-1,2	17	4	0,0	-5,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	0,0	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,2	2,0	1	0,0	-4,6
			Rara										RaraCls	168,0	1,7	10	0,1	-2,1	5,2	4	0,1	-11,0
1	5	631	Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	-1,9	0,1	-10,3	0,000	RaraFer	3520	12	10	0,1	-2,1	38	4	0,1	-11,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,9	0,1	-10,1	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	0,1	-1,9	4,7	1	0,1	-10,1
			Rara										RaraCls	168,0	2,3	4	-0,1	-2,9	6,5	7	0,2	-11,2
1	5	662	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-2,6	0,2	-10,3	0,000	RaraFer	3520	16	4	-0,1	-2,9	47	7	0,2	-11,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,6	0,2	-10,1	0,000	PermCls	126,0	2,1	1	-0,1	-2,6	5,9	1	0,2	-10,1
			Rara										RaraCls	168,0	2,0	3	0,1	-2,2	5,3	1	0,1	-11,7
1	5	663	Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-2,2	0,1	-10,8	0,000	RaraFer	3520	14	3	0,1	-2,2	39	1	0,1	-11,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-2,2	0,1	-10,9	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	0,1	-2,2	4,6	1	0,1	-10,9
			Rara										RaraCls	168,0	2,8	3	-0,2	-1,7	6,1	7	0,2	-11,5
1	5	708	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,7	0,2	-10,6	0,000	RaraFer	3520	21	3	-0,2	-1,7	44	7	0,2	-11,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,2	-10,4	0,000	PermCls	126,0	1,8	1	-0,1	-1,6	5,6	1	0,2	-10,4
			Rara										RaraCls	168,0	1,5	3	-0,1	-0,8	3,5	4	0,1	-7,4
1	5	709	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,1	-6,5	0,000	RaraFer	3520	13	3	-0,1	-0,8	26	4	0,1	-7,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,1	-6,4	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,7	3,0	1	0,1	-6,4
			Rara										RaraCls	168,0	2,3	6	0,1	-1,7	6,4	7	0,2	-11,4
1	5	719	Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	-1,6	0,2	-10,5	0,000	RaraFer	3520	15	6	0,1	-1,7	46	7	0,2	-11,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,5	0,2	-10,3	0,000	PermCls	126,0	1,9	1	0,1	-1,5	5,8	1	0,2	-10,3
			Rara										RaraCls	168,0	3,5	9	0,2	-1,2	6,3	7	0,3	-11,3
1	5	752	Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	-1,2	0,2	-10,3	0,000	RaraFer	3520	52	9	0,2	-1,2	45	7	0,3	-11,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,2	0,2	-10,2	0,000	PermCls	126,0	2,6	1	0,1	-1,2	5,6	1	0,2	-10,2
			Rara										RaraCls	168,0	1,7	3	-0,1	-0,4	3,6	4	0,1	-7,8
1	5	753	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,1	-6,7	0,000	RaraFer	3520	41	9	0,1	-0,3	26	4	0,1	-7,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-6,7	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,3	3,1	1	0,0	-6,7
			Rara										RaraCls	168,0	0,7	3	0,0	-0,9	5,8	7	-0,1	-11,4
1	5	769	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-10,5	0,000	RaraFer	3520	5	3	0,0	-0,9	42	7	-0,1	-11,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-10,4	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,8	5,3	1	-0,1	-10,4
			Rara										RaraCls	168,0	0,6	3	0,0	-1,0	4,9	1	-0,1	-10,5
1	5	803	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	-0,1	-9,7	0,000	RaraFer	3520	5	3	0,0	-1,0	36	1	-0,1	-10,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	-0,1	-9,8	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	4,4	1	-0,1	-9,8
			Rara										RaraCls	168,0	1,9	9	0,1	0,0	3,3	7	0,0	-7,3
1	5	804	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-6,5	0,000	RaraFer	3520	101	9	0,1	0,0	25	7	0,0	-7,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-6,5	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	0,0	2,8	1	0,0	-6,5
			Rara										RaraCls	168,0	0,8	9	0,0	-0,6	4,1	7	0,0	-10,3
1	5	817	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,0	0,0	0,000	RaraFer	3520	5	9	0,0	-0,6	31	7	0,0	-10,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	0,0	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,6	3,7	1	0,0	-9,3
			Rara										RaraCls	168,0	1,5	9	-0,1	-0,7	3,9	4	-0,1	-9,2
1	5	849	Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,8	-0,1	-8,4	0,000	RaraFer	3520	13	9	-0,1	-0,7	28	4	-0,1	-9,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,7	-0,1	-8,3	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	-0,1	-0,7	3,5	1	-0,1	-8,3
			Rara										RaraCls	168,0	1,7	3	-0,1	-0,2	3,2	7	0,0	-7,2
1	5	850	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-6,3	0,000	RaraFer	3520	59	3	-0,1	-0,2	23	7	0,0	-7,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-6,3	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	2,6	1	0,0	-6,3
			Rara										RaraCls	168,0	1,5	9	-0,1	-0,7	4,0	7	0,1	-8,6
1	5	866	Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-0,6	0,0	-7,8	0,000	RaraFer	3520	16	9	-0,1	-0,7	29	7	0,1	-8,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,7	0,0	-7,8	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	-0,1	-0,7	3,6	1	0,1	-7,8
			Rara										RaraCls	168,0	0,9	9	-0,1	-0,8	3,1	7	0,0	-7,6
1	5	903	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,8	0,0	-6,9	0,000	RaraFer	3520	6	9	-0,1	-0,8	23	7	0,0	-7,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-6,9	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,8	2,7	1	0,0	-6,9
			Rara										RaraCls	168,0	1,5	3	-0,1	-0,6	2,8	1	-0,1	-5,7
1	5	904	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,6	0,0	-5,0	0,000	RaraFer	3520	19	3	-0,1	-0,6	20	1	-0,1	-5,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-5,0	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,6	2,4	1	0,0	-5,0
			Rara										RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-0,9	2,9	7	0,0	-6,4
1	5	941	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,9	0,0	-5,9	0,000	RaraFer	3520	5	9	0,0	-0,9	21	7	0,0	-6,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-5,9	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	2,6	1	0,0	-5,9
			Rara										RaraCls	168,0	0,7	3	0,0	-0,9	2,5	1	0,0	-6,3
1	5	957	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,8	0,0	-5,8	0,000	RaraFer	3520	5	3	0,0	-0,9	19	1	0,0	-6,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	0,0	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,8	2,2	1	0,0	-5,8
			Rara										RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,9	2,1	3	0,1	-4,6
1	5	969	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	0,0	-4,6	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,9	15	3	0,1	-4,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-4,6	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,7	1	0,0	-4,6
			Rara										RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	-0,8	2,5	9	-0,1	-3,2
1	5	970	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,8	-0,1	-3,2	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,8	17	9	-0,1	-3,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	-0,1	-3,3	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,8	1,8	1	-0,1	-3,3
			Rara										RaraCls	168,0	0,5	7	0,0	-1,0	2,2	7	0,0	-5,0
1	5	1021	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,0	0,0	-4,7	0,000	RaraFer	3520	4	7	0,0	-1,0	16	7	0,0	-5,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-4,7	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	2,1	1	0,0	-4,7
			Rara										RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,7	1,5	9	0,0	-3,4
1	5	1022	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,0	-3,3	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,7	11	9	0,0	-3,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-3,3	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,3	1	0,0	-3,3
			Rara										RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,7	1,7	9	0,0	-3,7
1	5	1023	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,7	0,0	-3,5	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,7	12	9	0,0	-3,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-3,5	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	1,			

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	
1	5	1025	Rara											RaraCls	168,0	2,1	3	0,1	-0,7	2,8	4	0,1	-5,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-0,7	0,1	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	32	3	0,1	-0,7	20	4	0,1	-5,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,7	0,1	-4,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,1	-0,7	2,3	1	0,1	-4,5	
1	5	1054	Rara											RaraCls	168,0	1,9	3	-0,1	-0,5	1,6	3	-0,1	-2,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	-0,5	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	38	3	-0,1	-0,5	11	3	-0,1	-2,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-0,5	1,3	1	0,0	-2,6	
1	5	1055	Rara											RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-0,7	1,4	6	0,0	-3,2	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-0,7	10	6	0,0	-3,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,6	1,3	1	0,0	-2,9	
1	5	1056	Rara											RaraCls	168,0	1,9	3	-0,1	-0,1	1,8	9	0,1	-2,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,1	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	76	3	-0,1	-0,1	12	9	0,1	-2,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,1	1,4	1	0,0	-2,5	
1	5	1057	Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,7	2,2	7	0,0	-4,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,7	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,7	16	7	0,0	-4,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	2,0	1	0,0	-4,3	
1	5	1058	Rara											RaraCls	168,0	0,5	4	0,0	-0,7	2,1	3	0,0	-4,6	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,7	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	4	0,0	-0,7	16	1	0,0	-4,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	1,9	1	0,0	-4,7	
1	5	1059	Rara											RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-0,5	2,0	4	0,0	-3,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,0	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,5	14	4	0,0	-3,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,5	1,8	1	0,0	-3,5	
1	5	1060	Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,7	2,2	7	0,0	-4,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,7	16	7	0,0	-4,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-4,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	2,1	1	0,0	-4,5	
1	5	1118	Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,4	1,3	3	0,0	-2,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,4	10	9	0,0	-2,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	1,1	1	0,0	-2,6	
1	5	1128	Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,5	1,5	1	0,0	-2,9	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,5	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,5	11	4	0,0	-3,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,4	1	0,0	-2,9	
1	5	1145	Rara											RaraCls	168,0	2,1	3	-0,1	0,0	1,7	9	0,1	-2,1	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,1	0,1	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	106	3	-0,1	0,0	11	9	0,1	-2,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	0,0	1,3	1	0,1	-2,0	
1	5	1170	Rara											RaraCls	168,0	1,4	3	0,1	-0,4	1,3	3	0,1	-1,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,4	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	24	3	0,1	-0,4	9	1	0,1	-2,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,4	1,0	1	0,0	-1,7	
1	5	1171	Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,5	1,2	3	0,0	-2,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,4	0,0	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	9	0,0	-0,5	9	3	0,0	-2,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,9	1	0,0	-2,1	
1	5	1213	Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,4	1,3	9	-0,1	-2,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,5	0,0	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	3	0,0	-0,4	9	6	0,0	-2,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,5	0,9	1	0,0	-2,1	
1	5	1234	Rara											RaraCls	168,0	1,1	3	0,0	-0,3	1,2	6	0,0	-2,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	3	0,0	-0,3	8	6	0,0	-2,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,8	1	0,0	-1,6	
1	5	1235	Rara											RaraCls	168,0	0,6	3	0,0	-0,3	0,8	3	0,0	-1,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	3	0,0	-0,3	6	3	0,0	-1,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,6	1	0,0	-1,4	
1	5	1236	Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,3	0,8	3	0,0	-1,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,3	5	3	0,0	-1,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,6	1	0,0	-1,4	
1	5	1237	Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,2	0,7	3	0,0	-1,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	3	0,0	-0,2	5	3	0,0	-1,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,5	1	0,0	-1,1	
1	5	1238	Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,2	0,8	9	0,0	-1,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,2	6	9	0,0	-1,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,7	1	0,0	-1,4	
1	5	1267	Rara											RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-0,2	0,9	9	0,0	-1,7	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	9	0,0	-0,2	7	9	0,0	-1,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1								

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																							
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)
1	5	1310	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,9
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	3	0,0	0,0	0,6	3	0,0	-0,5
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	3	0,0	0,0	4	3	0,0	-0,5
1	5	1311	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,5
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	0,0	1,1	3	-0,1	-0,4
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	3	0,0	0,0	16	3	-0,1	-0,4
1	5	1312	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,5
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	3	0,0	0,0	1,3	3	-0,1	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	39	3	0,0	0,0	30	3	-0,1	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-0,3

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)
1	6	2	Rara											RaraCls	168,0	9,2	12	-0,3	-17,7	27,7	10	-1,3	-46,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,3	-13,7	-1,2	-40,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	67	12	-0,3	-17,7	200	10	-1,3	-46,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-13,8	-1,2	-40,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,4	1	-0,2	-13,8	24,8	1	-1,2	-40,8
1	6	24	Rara										RaraCls	168,0	6,2	3	0,2	-11,9	16,8	7	-0,1	-43,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-12,0	0,0	-39,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	45	3	0,2	-11,9	127	7	-0,1	-43,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-12,1	-0,1	-39,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,4	1	0,1	-12,1	15,1	1	-0,1	-39,3
1	6	61	Rara										RaraCls	168,0	2,4	3	0,1	-0,7	14,1	10	0,3	-32,4	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-0,7	0,3	-28,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	41	9	-0,1	-0,7	105	10	0,3	-32,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,2	-28,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,8	1	-0,1	-0,7	12,6	1	0,2	-28,8
1	6	65	Rara										RaraCls	168,0	1,7	4	-0,1	-3,2	12,2	10	0,0	-32,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	-2,8	0,0	-29,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	4	-0,1	-3,2	92	10	0,0	-32,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-2,8	0,0	-29,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	-0,1	-2,8	11,0	1	0,0	-29,3
1	6	111	Rara										RaraCls	168,0	1,7	9	-0,1	-2,2	6,8	10	0,0	-18,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-2,1	0,0	-16,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	9	-0,1	-2,2	51	10	0,0	-18,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,1	0,0	-16,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-2,1	6,0	1	0,0	-16,3
1	6	115	Rara										RaraCls	168,0	1,2	3	-0,1	-1,2	7,4	10	0,0	-19,2	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,1	0,0	-17,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	3	-0,1	-1,2	55	10	0,0	-19,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-17,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,1	6,7	1	0,0	-17,4
1	6	154	Rara										RaraCls	168,0	1,3	3	0,1	-0,9	4,7	10	0,0	-12,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,8	0,0	-10,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	3	0,1	-0,9	35	10	0,0	-12,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-10,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,8	4,2	1	0,0	-10,6
1	6	158	Rara										RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-0,7	5,3	1	-0,1	-13,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-12,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	9	0,0	-0,7	39	1	-0,1	-13,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-12,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,7	4,7	1	0,0	-12,2
1	6	206	Rara										RaraCls	168,0	1,9	3	0,1	-0,1	3,4	10	0,0	-8,9	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-7,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	64	3	0,1	-0,1	26	10	0,0	-8,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-7,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,1	3,1	1	0,0	-7,8
1	6	210	Rara										RaraCls	168,0	1,5	9	0,1	-0,3	4,6	7	0,1	-10,8	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,1	-9,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	36	9	0,1	-0,3	34	7	0,1	-10,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,1	-9,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,3	4,0	1	0,1	-9,7
1	6	257	Rara										RaraCls	168,0	1,4	3	0,1	0,1	3,0	10	0,0	-7,9	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	-6,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	71	3	0,1	0,1	22	10	0,0	-7,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-6,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,6	1	0,0	-6,9
1	6	261	Rara										RaraCls	168,0	0,9	9	0,0	-0,3	3,9	7	0,0	-9,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-8,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	9	0,0	-0,3	29	7	0,0	-9,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-8,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,3	3,5	1	0,0	-8,5
1	6	297	Rara										RaraCls	168,0	1,4	3	0,1	-0,2	3,2	10	0,1	-7,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,1	-6,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	35	3	0,1	-0,2	23	10	0,1	-7,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,1	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,2	2,8	1	0,1	-6,5
1	6	301	Rara										RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	-0,7	3,0	7	0,0	-7,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-6,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,7	22	7	0,0	-7,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-6,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	2,7	1	0,0	-6,8
1	6	332	Rara										RaraCls	168,0	0,7	10	0,0	-1,4	3,3	10	-0,1	-6,6	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,3	-0,1	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	10	0,0	-1,4	24	10	-0,1	-6,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	-0,1	-6,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,3	2,9	1	-0,1	-6,1
1	6	335	Rara										RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-1,1	2,7	9	-0,1	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,0	-0,1	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	9	0,0	-1,1	20	9	-0,1	-5,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	-0,1	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	2,3	1	-0,1	-5,1
1	6	407	Rara										RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-0,1	1,9	10	0,0	-4,2	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	48	3	0,0	0,0	14	10	0,0	-4,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	1,7	1	0,0	-3,8
1	6	410	Rara										RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-0,4	2,1	9	0,0	-4,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	9	0,0	-0,4	15	7	0,0	-4,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,4	1,8	1	0,0	-4,1
1	6	454	Rara										RaraCls	168,0	1,3	3	0,0	0,0	1,5	3	0,0	-3,4	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	73	3	0,0	0,0	11	12	0,0	-3,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,1	1,3	1	0,0	-3,3
1	6	456	Rara										RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,4	1,8	1	0,0	-3,9	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	9	0,0	-0,4	13	1	0,0	-3,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	1,6	1	0,0	-3,7
1	6	493	Rara										RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,5	1,3	12	0,0	-3,2	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,5	10	12	0,0	-3,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,1	1	0,0	-2,7
1	6	497	Rara										RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,5	1,8	3	0,1	-2,4	

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmqa	Kg/cmqa	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmqa	mb	(t°m)	(t)	
1	6	522	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,5	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	9	0,0	-0,5	12	3	0,1	-2,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,0	1	0,0	-2,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,6	6	0,1	-0,1	0,5	6	0,0	-1,0	
1	6	525	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	66	12	0,0	0,1	4	6	0,0	-1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-1,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	9	0,0	0,0	1,1	3	-0,1	-1,3	
1	6	541	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	9	0,0	0,0	7	3	-0,1	-1,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,5	1	0,0	-1,2	
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	3	0,0	-0,2	2,0	9	-0,1	-0,6	
1	6	544	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	-0,1	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	34	3	0,0	-0,2	35	9	-0,1	-0,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	-0,1	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	1,5	1	-0,1	-0,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	9	0,0	-0,2	0,5	7	0,0	-1,0	
1	6	632	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	9	0,0	-0,2	4	7	0,0	-1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,4	1	0,0	-0,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	0,3	0,0	0	0,0	0,0	
1	6	633	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	1,7	0,0	2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	317	12	0,0	3,0	459	10	0,0	3,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,6	0,0	2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,9	9	-0,1	-1,0	
1	6	634	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	8,9	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	981	1	-0,1	9,6	6	9	-0,1	-1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	9,0	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-0,9	
			Rara											RaraCls	168,0	2,1	12	-0,1	1,0	6,9	7	0,3	2,2	
1	6	635	Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	2,4	0,3	2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	491	6	-0,1	3,8	676	7	0,3	2,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	2,3	0,3	2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	6,0	1	0,3	2,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	3	-0,1	0,2	1,5	1	0,0	-2,8	
1	6	636	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	68	3	-0,1	0,2	11	1	0,0	-2,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	1	0,0	-2,7	
			Rara											RaraCls	168,0	1,9	3	-0,1	-3,4	1,2	9	0,0	-2,4	
1	6	637	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-3,3	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	3	-0,1	-3,4	9	9	0,0	-2,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,3	0,0	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	0,0	-3,3	1,0	1	0,0	-2,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	-0,1	0,6	2,3	10	-0,1	-3,1	
1	6	710	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,6	-0,1	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	107	3	-0,1	0,6	16	10	-0,1	-3,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,6	-0,1	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,0	1	-0,1	-2,6	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	3	-0,1	-1,6	3,9	1	0,0	-9,3	
1	6	711	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,6	0,0	-8,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	3	-0,1	-1,6	29	1	0,0	-9,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,0	-8,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,6	3,5	1	0,0	-8,7	
			Rara											RaraCls	168,0	1,7	3	-0,1	-2,6	1,9	3	0,0	-3,8	
1	6	712	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-2,5	0,0	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	3	-0,1	-2,6	14	3	0,0	-3,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,5	0,0	-3,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-2,5	1,5	1	0,0	-3,7	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	3	0,0	-2,0	3,7	10	0,0	-9,2	
1	6	754	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-2,0	0,0	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	3	0,0	-2,0	28	10	0,0	-9,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,0	0,0	-8,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-2,0	3,2	1	0,0	-8,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	3	-0,1	-1,2	4,3	7	0,0	-10,3	
1	6	755	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-9,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	3	-0,1	-1,2	32	7	0,0	-10,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-9,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	3,7	1	0,0	-9,3	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	3	-0,1	-1,5	3,3	7	0,0	-8,0	
1	6	756	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,4	0,0	-7,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	3	-0,1	-1,5	25	7	0,0	-8,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,4	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,4	2,9	1	0,0	-7,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	3	0,0	-1,1	4,0	10	0,0	-9,7	
1	6	805	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-8,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	3	0,0	-1,1	30	10	0,0	-9,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-8,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	3,5	1	0,0	-8,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	3	-0,1	-0,5	4,3	7	0,0	-10,0	
1	6	806	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-9,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	9	0,0	-0,3	32	7	0,0	-10,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-9,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	3,8	1	0,0	-9,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	3	-0,1	-0,4	3,9	7	0,0	-9,3	
1	6	807	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-8,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	20	3	-0,1	-0,4	29	7	0,0	-9,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-8,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	3,5	1	0,0	-8,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,3	3,8	10	0,0	-9,4	
1	6	851	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,3	28	10	0,0	-9,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-8,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	3,4	1	0,0	-8,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	3	0,0	-0,4	4,0	7	0,0	-9,4	
1	6	852	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-8,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	3	0,0	-0,4	29	7	0,0	-9,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-8,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	3,5	1	0,0	-8,4	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	3	-0,1	-0,2	3,9	7	0,0	-9,1	
1	6	853	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-8,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	3	-0,1	-0,2	29	7	0,0	-9,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-8,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	3,3	1	0,0	-8,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-0,1	3,7	7	0,0	-8,7	
1	6	905	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-7,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	9	0,0	-0,1	27	7	0,0	-8,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-7,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	3,2	1	0,0	-7,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,6	3,0	10	0,0	-7,4	
1	6	906	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,6	0,0	-6,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,6	22	10	0		

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	6	972	Rara												RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-1,1	2,7	9	-0,1	-5,2
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,0	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-1,1	19	9	-0,1	-5,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	2,2	1	0,0	-5,1	
1	6	973	Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-1,1	2,5	9	-0,1	-5,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-1,1	18	9	-0,1	-5,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	2,3	1	0,0	-5,2	
1	6	1051	Rara											RaraCls	168,0	1,5	6	0,1	-0,2	2,4	10	0,0	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	52	3	0,0	-0,1	18	10	0,0	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,1	2,2	1	0,0	-4,8	
1	6	1060	Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,7	2,2	7	0,0	-4,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,7	16	7	0,0	-4,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-4,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	2,1	1	0,0	-4,5	
1	6	1061	Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,6	2,0	1	0,0	-4,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,6	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,6	15	1	0,0	-4,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,9	1	0,0	-4,6	
1	6	1062	Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,5	2,1	3	0,0	-4,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,5	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,5	15	3	0,0	-4,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,9	1	0,0	-4,6	
1	6	1063	Rara											RaraCls	168,0	0,7	3	0,0	-0,3	2,1	9	0,0	-4,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	3	0,0	-0,3	16	7	0,0	-4,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	1,9	1	0,0	-4,7	
1	6	1064	Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,4	2,0	9	0,0	-4,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,4	15	9	0,0	-4,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	1,7	1	0,0	-4,2	
1	6	1065	Rara											RaraCls	168,0	0,6	3	0,0	-0,2	2,0	9	0,0	-4,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	3	0,0	-0,2	15	9	0,0	-4,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,8	1	0,0	-4,3	
1	6	1066	Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-0,1	1,9	7	0,0	-4,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	9	0,0	-0,1	14	10	0,0	-4,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,8	1	0,0	-4,2	
1	6	1129	Rara											RaraCls	168,0	0,2	3	0,0	-0,3	1,7	7	0,0	-4,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	3	0,0	-0,3	13	7	0,0	-4,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-3,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	1,5	1	0,0	-3,7	
1	6	1130	Rara											RaraCls	168,0	0,6	3	0,0	-0,2	1,8	3	0,0	-3,8	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	3	0,0	-0,2	13	3	0,0	-3,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,6	1	0,0	-3,8	
1	6	1131	Rara											RaraCls	168,0	0,8	3	0,0	-0,1	1,7	10	0,0	-4,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	26	3	0,0	-0,1	13	10	0,0	-4,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-3,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,6	1	0,0	-3,7	
1	6	1172	Rara											RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,5	1,9	3	0,1	-2,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,5	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	9	0,0	-0,5	13	3	0,1	-2,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,1	1	0,0	-2,6	
1	6	1173	Rara											RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,5	1,8	3	0,1	-2,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,5	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	9	0,0	-0,5	12	3	0,1	-2,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,1	1	0,0	-2,6	
1	6	1174	Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,5	1,4	3	0,0	-2,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,5	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	9	0,0	-0,5	10	3	0,0	-2,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,5	1,0	1	0,0	-2,6	
1	6	1231	Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	-0,2	0,9	3	0,0	-1,7	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	39	6	0,0	-0,2	6	3	0,0	-1,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,7	1	0,0	-1,7	
1	6	1238	Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,2	0,8	9	0,0	-1,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,2	6	9	0,0	-1,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,7	1	0,0	-1,4	
1	6	1239	Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,2	0,9	9	0,0	-1,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	9	0,0	-0,2	6	9	0,0	-1,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,7	1	0,0	-1,5	
1	6	1240	Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-0,2	0,9	9	0,0	-1,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	9	0,0	-0,2	6	9	0,0	-1,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,7	1	0,0	-1,5	
1	6	1241	Rara											RaraCls	168,0	0,8	9	0,0	-0,1	0,9	9	0,0	-1,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-1,5	0,000	0,											

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																							
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	6	1283	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-1,0
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,0	3	0,0	-0,1	1,0	3	-0,1	-1,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	33	3	0,0	-0,1	7	3	-0,1	-1,0
1	6	1284	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-1,0
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,0	3	0,0	0,0	0,8	3	0,0	-1,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	44	3	0,0	0,0	6	3	0,0	-1,0
1	6	1285	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-0,9
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,1	3	0,0	-0,2	0,5	1	0,0	-1,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	3	0,0	-0,2	3	1	0,0	-1,0
1	6	1286	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,8
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,2	0,5	3	0,0	-0,9
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	3	0,0	-0,2	4	3	0,0	-0,9
1	6	1287	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,4	1	0,0	-0,8
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,8	3	0,0	-0,2	0,7	3	0,0	-0,9
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	18	3	0,0	-0,2	5	3	0,0	-0,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,5	1	0,0	-0,8

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)
1	7	5	Rara											RaraCls	168,0	1,9	3	0,1	-2,9	8,1	6	0,3	-15,3
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-2,6	0,3	-12,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	3	0,1	-2,9	58	6	0,3	-15,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-2,6	0,2	-12,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	0,1	-2,6	6,5	1	0,2	-12,3
1	7	26	Rara										RaraCls	168,0	1,2	4	0,0	-2,1	5,0	4	-0,1	-11,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,9	-0,1	-10,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	4	0,0	-2,1	37	4	-0,1	-11,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,9	-0,1	-10,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-1,9	4,5	1	-0,1	-10,0
1	7	27	Rara										RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-1,6	6,8	10	-0,1	-16,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,7	-0,1	-12,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,6	50	12	-0,1	-16,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	-0,1	-12,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,8	5,5	1	-0,1	-12,7
1	7	44	Rara										RaraCls	168,0	6,8	6	0,2	-0,2	11,0	1	0,4	-20,7	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,2	-0,7	0,3	-17,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	320	6	0,2	-0,2	79	1	0,4	-20,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-0,9	0,3	-18,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,2	1	-0,2	-0,9	9,3	1	0,3	-18,2
1	7	66	Rara										RaraCls	168,0	1,3	6	0,0	-3,0	5,2	6	-0,1	-13,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-2,4	0,0	-10,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	6	0,0	-3,0	39	6	-0,1	-13,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,4	0,0	-10,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-2,4	4,2	1	0,0	-10,5
1	7	67	Rara										RaraCls	168,0	1,1	4	0,0	-2,1	4,5	4	-0,1	-10,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,9	-0,1	-9,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	4	0,0	-2,1	33	4	-0,1	-10,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,9	-0,1	-9,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-1,9	4,0	1	-0,1	-9,1
1	7	94	Rara										RaraCls	168,0	7,7	6	-0,3	-2,0	13,2	1	-0,7	-19,9	
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,3	-2,1	-0,6	-17,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	159	6	-0,3	-2,0	93	1	-0,7	-19,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	-2,2	-0,6	-18,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	6,5	1	-0,3	-2,2	11,7	1	-0,6	-18,1
1	7	116	Rara										RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-0,8	3,5	6	0,0	-9,3	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	0,0	-7,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-0,8	26	6	0,0	-9,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-7,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	2,8	1	0,0	-7,5
1	7	117	Rara										RaraCls	168,0	0,9	7	0,0	-1,9	3,8	4	0,0	-8,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,8	0,0	-7,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	7	0,0	-1,9	28	4	0,0	-8,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,8	0,0	-7,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,8	3,3	1	0,0	-7,7
1	7	137	Rara										RaraCls	168,0	1,0	12	0,0	0,2	4,9	10	0,1	-10,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,3	0,1	-9,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	114	6	0,0	0,3	36	10	0,1	-10,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,1	-9,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	0,3	4,4	1	0,1	-9,6
1	7	159	Rara										RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-0,5	2,9	6	0,0	-7,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,4	0,0	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-0,5	22	6	0,0	-7,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-6,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	2,4	1	0,0	-6,3
1	7	160	Rara										RaraCls	168,0	0,6	4	0,0	-1,4	3,1	4	0,0	-7,3	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,3	0,0	-6,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	4	0,0	-1,4	23	4	0,0	-7,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,3	2,8	1	0,0	-6,5
1	7	180	Rara										RaraCls	168,0	0,7	10	0,0	-0,1	2,9	7	0,0	-7,5	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-6,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	25	12	0,0	0,0	22	7	0,0	-7,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-6,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,3	2,6	1	0,0	-6,8
1	7	211	Rara										RaraCls	168,0	1,8	12	-0,1	-1,4	6,1	7	-0,3	-9,2	
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-1,2	-0,3	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	12	-0,1	-1,4	43	7	-0,3	-9,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-1,2	-0,3	-7,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	-0,1	-1,2	5,0	1	-0,3	-7,8
1	7	212	Rara										RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-1,3	2,4	4	0,0	-5,9	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	9	0,0	-1,3	18	4	0,0	-5,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,1	2,1	1	0,0	-5,2
1	7	235	Rara										RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-0,1	2,4	7	0,0	-6,3	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-5,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	4	0,0	0,0	18	7	0,0	-6,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	2,2	1	0,0	-5,7
1	7	262	Rara										RaraCls	168,0	5,0	6	0,2	-0,9	7,2	7	0,5	-8,2	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,2	-1,1	0,4	-7,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	134	6	0,2	-0,9	49	7	0,5	-8,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-1,1	0,4	-6,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,6	1	0,2	-1,1	5,8	1	0,4	-6,8
1	7	263	Rara										RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-1,2	2,0	4	0,0	-4,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,0	0,0	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-1,2	14	4	0,0	-4,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-3,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	1,7	1	0,0	-3,7
1	7	280	Rara										RaraCls	168,0	1,0	4	0,0	-1,7	3,6	4	-0,1	-8,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,5	-0,1	-7,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	4	0,0	-1,7	26	4	-0,1	-8,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,4	-0,1	-6,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,4	3,1	1	-0,1	-6,9
1	7	302	Rara										RaraCls	168,0	1,1	7	0,1	-0,4	1,7	7	0,1	-3,3	

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7																								
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	7	303	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	26	6	0,0	-0,2	12	7	0,1	-3,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-2,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-0,3	1,4	1	0,0	-2,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	7	0,0	-0,7	1,4	4	0,0	-2,6	
1	7	317	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	7	0,0	-0,7	10	4	0,0	-2,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,6	1,1	1	0,0	-2,2	
			Rara											RaraCls	168,0	2,1	4	0,1	-3,7	5,6	4	0,2	-9,8	
1	7	336	Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	-3,1	0,2	-8,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	4	0,1	-3,7	40	4	0,2	-9,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-3,0	0,2	-8,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,8	1	0,1	-3,0	5,0	1	0,2	-8,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	7	0,0	-0,5	1,5	7	-0,1	-1,9	
1	7	337	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	-0,1	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	7	0,0	-0,5	10	7	-0,1	-1,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	-0,1	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	1,2	1	-0,1	-1,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,3	1,0	4	0,0	-1,8	
1	7	638	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	4	0,0	-0,3	7	4	0,0	-1,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,3	0,8	1	0,0	-1,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,9	2,3	6	-0,1	-3,8	
1	7	639	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,8	-0,1	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,9	17	4	-0,1	-4,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	-0,1	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,8	2,0	1	-0,1	-3,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-1,4	2,3	4	0,0	-5,3	
1	7	676	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,3	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,4	17	4	0,0	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,3	2,0	1	0,0	-4,6	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	4	0,0	-1,8	4,1	4	-0,1	-9,0	
1	7	677	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,6	-0,1	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	4	0,0	-1,8	30	4	-0,1	-9,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	-0,1	-8,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,6	3,7	1	-0,1	-8,2	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	7	-0,1	-2,1	4,1	4	-0,1	-9,0	
1	7	678	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,9	-0,1	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	4	-0,1	-2,1	30	4	-0,1	-9,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,9	-0,1	-8,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-1,9	3,8	1	-0,1	-8,1	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	10	0,0	-2,6	7,1	1	0,1	-16,1	
1	7	679	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-2,3	0,1	-15,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	10	0,0	-2,6	52	1	0,1	-16,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,3	0,1	-15,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,0	-2,3	6,5	1	0,1	-15,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	10	0,0	-2,4	4,3	4	-0,1	-9,1	
1	7	680	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-2,0	-0,1	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	10	0,0	-2,4	31	4	-0,1	-9,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,0	-0,1	-8,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-2,0	3,8	1	-0,1	-8,2	
			Rara											RaraCls	168,0	1,6	1	0,1	-2,7	4,7	4	-0,1	-9,5	
1	7	681	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-2,4	-0,1	-8,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	1	0,1	-2,7	34	4	-0,1	-9,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,3	-0,1	-8,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,0	-2,3	4,3	1	-0,1	-8,7	
			Rara											RaraCls	168,0	4,1	6	-0,2	-1,0	7,6	10	-0,3	-14,0	
1	7	713	Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-1,4	-0,3	-13,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	95	6	-0,2	-1,0	54	10	-0,3	-14,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-1,4	-0,3	-12,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,5	1	-0,1	-1,4	6,9	1	-0,3	-12,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-1,1	2,9	4	0,0	-6,9	
1	7	728	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,0	0,0	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,1	22	4	0,0	-6,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-5,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	2,5	1	0,0	-5,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	10	0,0	-2,2	4,0	4	-0,1	-8,8	
1	7	729	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,8	-0,1	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	10	0,0	-2,2	29	4	-0,1	-8,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,9	0,0	-8,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,9	3,6	1	0,0	-8,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	12	0,0	-2,5	4,6	4	-0,1	-9,8	
1	7	730	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,1	-9,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	12	0,0	-2,5	34	4	-0,1	-9,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-9,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-2,0	4,1	1	-0,1	-9,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,6	12	0,1	-1,9	6,8	10	-0,3	-12,6	
1	7	757	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,6	-0,2	-11,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	12	0,1	-1,9	49	10	-0,3	-12,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	-0,2	-11,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	0,1	-1,6	6,1	1	-0,2	-11,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,8	2,9	4	0,0	-7,1	
1	7	778	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,8	22	4	0,0	-7,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-6,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	2,6	1	0,0	-6,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,5	3,4	4	0,0	-7,9	
1	7	779	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-7,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	10	0,0	-1,5	25	4	0,0	-7,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-7,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,3	3,0	1	0,0	-7,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,0	3,9	4	-0,1	-8,8	
1	7	780	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,8	0,0	-8,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-1,0	29	4	-0,1	-8,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-8,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,8	3,6	1	0,0	-8,1	
			Rara											RaraCls	168,0	1,9	6	-0,1	-0,2	4,4	10	0,1	-10,9	
1	7	808	Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	64	6	-0,1	-0,2	33	10	0,1	-10,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	-0,1	-0,2	4,0	1	0,0	-9,8	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	6	0,1	-0,9	3,0	4	0,1	-5,7	
1	7	825	Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	-0,9	0,1	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	4	0,1	-0,9	22	4	0,1	-5,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,8	0,1	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,1	-0,8	2,6	1	0,1	-4,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-1,0	2,6	4	0,0	-6,4	
1	7	826	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,9	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-1,0	20	4	0,0	-6,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	2,3	1	0,0	-5,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-0,7	2,9	7	0,0	-7,1	
1	7	827	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,8	22				

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)
1	7	874	Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,6	2,0	4	0,0	-5,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,6	15	4	0,0	-5,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,8	1	0,0	-4,4
1	7	875	Rara										RaraCls	168,0	0,2	9	0,0	-0,2	2,2	4	0,0	-5,9	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	9	0,0	-0,2	16	4	0,0	-5,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	2,0	1	0,0	-5,2
1	7	908	Rara										RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-0,4	1,7	7	0,1	-2,9	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	6	0,0	-0,4	12	4	0,1	-2,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,4	1,4	1	0,0	-2,4
1	7	945	Rara										RaraCls	168,0	0,5	4	0,0	-0,9	1,3	4	0,0	-2,7	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,8	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	4	0,0	-0,9	9	4	0,0	-2,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,8	1,0	1	0,0	-2,3
1	7	946	Rara										RaraCls	168,0	0,6	4	0,0	-1,3	1,3	4	0,0	-3,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,1	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	4	0,0	-1,3	9	4	0,0	-3,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	1,1	1	0,0	-2,6
1	7	947	Rara										RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-1,1	1,3	4	0,0	-3,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	0,0	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	4	0,0	-1,1	10	4	0,0	-3,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	1,1	1	0,0	-2,7
1	7	974	Rara										RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	-0,4	1,2	7	0,1	-1,9	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	7	0,0	-0,5	9	7	0,1	-1,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,4	1,0	1	0,0	-1,5
1	7	1007	Rara										RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,2	0,8	4	0,0	-1,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	4	0,0	-0,2	6	4	0,0	-1,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,7	1	0,0	-1,4
1	7	1008	Rara										RaraCls	168,0	0,3	4	0,0	-0,4	0,9	4	0,0	-1,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	4	0,0	-0,4	6	4	0,0	-1,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,7	1	0,0	-1,5
1	7	1009	Rara										RaraCls	168,0	0,5	4	0,0	-1,1	0,8	10	0,0	-1,2	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	4	0,0	-1,1	5	10	0,0	-1,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	0,6	1	0,0	-0,9

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t'm)	(t)	(t'm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)	
1	8	6	Rara											RaraCls	168,0	4,8	4	-0,1	-9,9	23,5	4	-0,4	-55,7	
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-8,2	-0,3	-45,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	35	4	-0,1	-9,9	176	4	-0,4	-55,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-8,2	-0,3	-45,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,1	1	-0,1	-8,2	19,2	1	-0,3	-45,3	
1	8	29	Rara										RaraCls	168,0	1,2	7	0,0	-2,4	5,8	4	-0,1	-12,7		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,2	-0,1	-11,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	7	0,0	-2,4	43	4	-0,1	-12,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,2	-0,1	-11,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-2,2	5,1	1	-0,1	-11,3	
1	8	30	Rara										RaraCls	168,0	4,5	10	0,0	-10,2	16,3	10	-0,1	-38,7		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-8,2	-0,1	-31,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	33	10	0,0	-10,2	123	10	-0,1	-38,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-8,3	-0,1	-31,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,7	1	0,0	-8,3	13,5	1	-0,1	-31,6	
1	8	42	Rara										RaraCls	168,0	1,2	7	0,0	-2,6	5,4	7	-0,1	-13,4		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,4	-0,1	-12,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	7	0,0	-2,6	40	7	-0,1	-13,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,4	-0,1	-12,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-2,4	4,9	1	-0,1	-12,1	
1	8	45	Rara										RaraCls	168,0	1,5	10	0,0	-3,6	5,1	7	0,0	-13,0		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-3,0	0,0	-11,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	10	0,0	-3,6	38	7	0,0	-13,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,0	0,0	-11,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,0	-3,0	4,6	1	0,0	-11,8	
1	8	68	Rara										RaraCls	168,0	4,0	6	0,0	-9,8	18,6	4	-0,2	-46,6		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-8,0	-0,1	-38,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	6	0,0	-9,8	140	4	-0,2	-46,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-7,9	-0,1	-37,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,3	1	0,0	-7,9	15,1	1	-0,1	-37,9	
1	8	69	Rara										RaraCls	168,0	1,8	4	0,0	-3,8	5,3	4	-0,1	-12,2		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-3,3	0,0	-10,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	4	0,0	-3,8	39	4	-0,1	-12,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,3	0,0	-10,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	0,0	-3,3	4,6	1	0,0	-10,8	
1	8	82	Rara										RaraCls	168,0	1,9	12	0,0	-4,7	12,4	10	-0,1	-30,4		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-3,6	0,0	-24,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	12	0,0	-4,7	93	10	-0,1	-30,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,7	0,0	-25,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	0,0	-3,7	10,3	1	0,0	-25,0	
1	8	95	Rara										RaraCls	168,0	1,1	10	0,0	-2,6	4,8	7	0,0	-12,5		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,2	0,0	-11,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	10	0,0	-2,6	36	7	0,0	-12,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,2	0,0	-11,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-2,2	4,3	1	0,0	-11,2	
1	8	118	Rara										RaraCls	168,0	2,1	4	0,1	-4,0	12,6	4	-0,1	-31,7		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-3,2	-0,1	-26,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	4	0,1	-4,0	95	4	-0,1	-31,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,2	-0,1	-26,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,7	1	0,0	-3,2	10,4	1	-0,1	-26,0	
1	8	119	Rara										RaraCls	168,0	2,0	4	0,0	-4,2	4,9	4	0,0	-11,4		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-3,6	0,0	-10,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	4	0,0	-4,2	36	4	0,0	-11,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,6	0,0	-10,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,7	1	0,0	-3,6	4,2	1	0,0	-10,0	
1	8	130	Rara										RaraCls	168,0	0,4	12	0,0	-1,0	8,0	10	0,0	-19,6		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,7	0,0	-16,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	12	0,0	-1,0	60	10	0,0	-19,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-16,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	6,7	1	0,0	-16,4	
1	8	138	Rara										RaraCls	168,0	0,8	7	0,0	-1,8	4,7	7	0,0	-12,5		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,6	0,0	-11,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	7	0,0	-1,8	35	7	0,0	-12,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,0	-11,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,6	4,1	1	0,0	-11,0	
1	8	161	Rara										RaraCls	168,0	1,5	4	-0,1	-2,0	9,6	4	0,1	-24,1		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,7	0,1	-20,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	4	-0,1	-2,0	72	4	0,1	-24,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,7	0,1	-20,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	-0,1	-1,7	8,0	1	0,1	-20,0	
1	8	162	Rara										RaraCls	168,0	1,8	4	0,0	-3,6	4,9	4	0,0	-11,6		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-3,1	0,0	-10,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	4	0,0	-3,6	36	4	0,0	-11,6	

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	
1	8	173	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,0	0,0	-10,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	0,0	-3,0	4,2	1	0,0	-10,1	
			Rara												RaraCls	168,0	0,2	12	0,0	-0,3	5,9	10	0,0	-14,7
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-12,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	12	0,0	-0,3	44	10	0,0	-14,7	
1	8	181	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-12,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	5,1	1	0,0	-12,7	
			Rara												RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-1,5	4,4	4	0,0	-11,8
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	-10,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,5	33	4	0,0	-11,8	
1	8	213	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-10,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,3	3,9	1	0,0	-10,3	
			Rara												RaraCls	168,0	1,3	4	-0,1	-2,1	9,3	4	0,2	-21,3
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,0	0,2	-18,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	4	-0,1	-2,1	69	4	0,2	-21,3	
1	8	214	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,0	0,1	-18,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-2,0	8,1	1	0,1	-18,5	
			Rara												RaraCls	168,0	1,3	7	0,0	-2,5	5,1	4	0,0	-12,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,3	0,0	-10,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	7	0,0	-2,5	38	4	0,0	-12,1	
1	8	226	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,3	0,0	-10,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-2,3	4,4	1	0,0	-10,3	
			Rara												RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,4	5,0	4	0,0	-12,4
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-10,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	-0,4	38	4	0,0	-12,4	
1	8	236	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-10,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	4,4	1	0,0	-10,8	
			Rara												RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	-2,7	4,1	7	0,0	-10,6
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,0	0,0	-9,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,0	-2,7	30	7	0,0	-10,6	
1	8	264	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,0	0,0	-9,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-2,0	3,5	1	0,0	-9,1	
			Rara												RaraCls	168,0	8,5	9	0,3	-0,7	8,5	7	0,4	-13,7
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,2	-0,8	0,3	-12,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	339	6	0,2	0,1	60	7	0,4	-13,7	
1	8	265	Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-0,8	0,3	-12,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	6,3	1	0,2	-0,8	7,3	1	0,3	-12,4	
			Rara												RaraCls	168,0	1,1	7	-0,1	-1,7	5,3	4	0,1	-12,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,5	0,1	-10,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	7	-0,1	-1,7	39	4	0,1	-12,1	
1	8	272	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,1	-10,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-1,5	4,5	1	0,1	-10,2	
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-1,1	6,5	6	0,0	-15,8
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,7	0,0	-12,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-1,1	49	6	0,0	-15,8	
1	8	281	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-12,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	5,2	1	0,0	-12,6	
			Rara												RaraCls	168,0	1,5	6	0,0	-3,0	3,0	10	0,0	-7,5
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,8	0,0	-6,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	6	0,0	-3,0	22	10	0,0	-7,5	
1	8	296	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,0	0,0	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-2,0	2,7	1	0,0	-6,5	
			Rara												RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	0,0	3,2	7	-0,1	-6,6
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	1,0	-0,1	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	270	12	-0,1	1,6	23	7	-0,1	-6,6	
1	8	304	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,0	0,0	-5,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,6	1	0,0	-5,6	
			Rara												RaraCls	168,0	1,0	12	0,1	0,8	2,6	4	0,1	-5,6
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	1,1	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	349	4	0,1	1,4	19	4	0,1	-5,6	
1	8	305	Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	1,1	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,2	1	0,0	-4,8	
			Rara												RaraCls	168,0	0,8	7	0,0	-1,0	4,0	4	0,0	-9,4
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,0	0,0	-8,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	7	0,0	-1,0	30	4	0,0	-9,4	
1	8	312	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-8,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,0	3,5	1	0,0	-8,2	
			Rara												RaraCls	168,0	1,3	6	0,0	-3,1	4,8	6	0,0	-12,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,7	0,0	-8,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	63	12	0,0	0,8	36	6	0,0	-12,1	
1	8	318	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-8,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,5	3,4	1	0,0	-8,5	
			Rara												RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-1,3	3,8	11	0,2	-6,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,2	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,3	27	11	0,2	-6,1	
1	8	331	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,2	-5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,1	3,5	1	0,2	-5,3	
			Rara												RaraCls	168,0	1,0	12	0,0	-2,2	3,3	10	0,1	-6,8
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,7	0,1	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	0,0	-2,2	24	10	0,1	-6,8	
1	8	338	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,1	-5,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,6	2,7	1	0,1	-5,5	
			Rara												RaraCls	168,0	2,2	9	-0,1	-1,3	6,2	7	-0,4	-7,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-1,1	-0,4	-5,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	9	-0,1	-1,3	42	7	-0,4	-7,1	
1	8	339	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-1,1	-0,3	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	-0,1	-1,1	4,8	1	-0,3	-5,8	
			Rara												RaraCls	168,0	0,7	4	0,0	-1,4	2,9	4	0,0	-6,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	4	0,0	-1,4	21	4	0,0	-6,7	
1	8	351	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-6,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,2	2,6	1	0,0	-6,0	
			Rara												RaraCls	168,0	1,0	6	0,0	-2,2	3,6	6	0,0	-8,8
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,4	0,0	-5,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	0,0	-2,2	27	6	0,0	-8,8	
1	8	365	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,4	0,0	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,4	2,5	1	0,0	-5,7	
			Rara												RaraCls	168,0	3,2	9	-0,1	-0,4	4,5	11	-0,2	-6,5
			Freq	0,4	0,00	0	6	-0,1	-0,4	-0,2	-5,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	103	6	-0,1	-0,4	32	11	-0,2	-6,5	
1	8	406	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,4	-0,2	-5,8	0,000	0,000											

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*mm)	(t)	(t*mm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*mm)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*mm)	(t)	
1	8	473	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,0	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	7	0,0	-0,7	22	5	0,0	-7,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-6,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	2,4	1	0,0	-6,1	
			Rara											RaraCls	168,0	7,8	4	0,3	-0,7	7,2	9	0,5	-6,2	
1	8	474	Freq	0,4	0,00	0	5	0,2	-1,1	0,4	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	340	6	0,3	-0,3	48	7	0,5	-6,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-1,1	0,3	-5,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,2	1	0,2	-1,1	5,6	1	0,3	-5,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-1,5	2,0	1	-0,1	-3,7	
1	8	482	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,2	-0,1	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-1,5	14	1	-0,1	-3,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	-0,1	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,2	1,8	1	-0,1	-3,2	
			Rara											RaraCls	168,0	33,5	3	-1,3	-5,3	72,9	3	-3,3	-16,2	
1	8	491	Freq	0,4	0,00	0	3	-1,3	-5,1	-3,3	-15,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	1019	12	-1,2	-5,2	1759	12	-3,3	-15,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-1,3	-5,1	-3,3	-15,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	33,7	1	-1,3	-5,1	73,4	1	-3,3	-15,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	10	0,0	-1,7	1,5	1	0,1	-2,4	
1	8	498	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,5	0,0	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	10	0,0	-1,7	10	1	0,1	-2,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,5	1,3	1	0,0	-2,1	
			Rara											RaraCls	168,0	2,0	12	-0,1	-0,2	2,0	10	-0,1	-2,2	
1	8	499	Freq	0,4	0,00	0	6	-0,1	-0,2	-0,1	-1,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	63	12	-0,1	-0,2	14	10	-0,1	-2,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	-0,1	-1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	0,0	-0,2	1,7	1	-0,1	-1,8	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	9	0,1	-0,6	1,8	4	0,1	-3,1	
1	8	509	Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	-0,6	0,1	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	9	0,1	-0,6	13	4	0,1	-3,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,6	0,1	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,1	-0,6	1,6	1	0,1	-2,6	
			Rara											RaraCls	168,0	2,6	10	0,0	-6,5	4,7	4	0,0	-11,9	
1	8	640	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-5,0	0,0	-9,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	10	0,0	-6,5	35	4	0,0	-11,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-5,1	0,0	-9,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,0	1	0,0	-5,1	3,9	1	0,0	-9,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	1	0,0	0,0	1,4	10	0,0	-2,6	
1	8	641	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	60	6	0,0	0,3	10	10	0,0	-2,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	-2,1	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	4	0,0	-3,0	3,8	7	-0,1	-7,2	
1	8	670	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,5	-0,1	-6,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	4	0,0	-3,0	28	7	-0,1	-7,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,5	-0,1	-6,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,0	-2,5	3,3	1	-0,1	-6,4	
			Rara											RaraCls	168,0	1,7	10	0,0	-3,7	4,8	7	-0,1	-11,0	
1	8	671	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-3,1	0,0	-10,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	10	0,0	-3,7	36	7	-0,1	-11,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,2	0,0	-10,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	0,0	-3,2	4,4	1	0,0	-10,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	10	0,0	-2,7	5,8	10	0,0	-13,6	
1	8	682	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,2	0,0	-12,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	10	0,0	-2,7	43	10	0,0	-13,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,2	0,0	-12,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-2,2	5,1	1	0,0	-12,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	10	0,0	-2,1	4,4	4	0,0	-10,4	
1	8	683	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,8	0,0	-9,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	10	0,0	-2,1	33	4	0,0	-10,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,8	0,0	-9,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,8	3,9	1	0,0	-9,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	7	0,0	-1,8	3,5	7	0,0	-8,0	
1	8	684	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,6	0,0	-7,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	7	0,0	-1,8	26	4	0,0	-8,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,0	-7,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,6	3,1	1	0,0	-7,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	7	0,0	-1,9	4,1	7	0,0	-10,1	
1	8	685	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,7	0,0	-9,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	7	0,0	-1,9	30	7	0,0	-10,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,7	0,0	-9,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,7	3,7	1	0,0	-9,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	4	0,0	-2,9	4,6	4	0,0	-10,5	
1	8	686	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,5	0,0	-9,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	4	0,0	-2,9	34	4	0,0	-10,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,5	0,0	-9,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-2,5	4,0	1	0,0	-9,3	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	7	0,0	-3,1	3,9	7	0,0	-8,9	
1	8	687	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,8	0,0	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	7	0,0	-3,1	29	4	0,0	-9,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,8	0,0	-8,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-2,8	3,4	1	0,0	-8,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	10	0,0	-3,1	4,2	7	0,0	-10,5	
1	8	714	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,7	0,0	-9,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	10	0,0	-3,1	31	7	0,0	-10,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,7	0,0	-9,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-2,7	3,8	1	0,0	-9,4	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	4	0,0	-2,7	6,0	4	-0,1	-13,7	
1	8	723	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,3	-0,1	-11,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	4	0,0	-2,7	45	4	-0,1	-13,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,3	-0,1	-11,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,0	-2,3	5,1	1	-0,1	-11,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,4	6,4	10	0,0	-15,7	
1	8	731	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-13,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	10	0,0	-1,4	48	10	0,0	-15,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-13,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	5,6	1	0,0	-13,6	
			Rara											RaraCls	168,0	1,7	4	0,0	-3,7	4,6	4	0,0	-10,8	
1	8	732	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-3,2	0,0	-9,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	4	0,0	-3,7	34	4	0,0	-10,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,2	0,0	-9,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	0,0	-3,2	4,0	1	0,0	-9,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	7	0,0	-3,4	4,3	4	0,0	-10,2	
1	8	733	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-3,1	0,0	-9,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	4	0,0	-3,4	32	4	0,0	-10,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,1	0,0	-9,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,0	-3,1	3,7	1	0,0	-9,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	10	0,0	-3,2	4,3	7	0,0	-11,0	
1	8	758	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,8	0,0	-9,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	10	0,0	-3,2	32	7	0,0	-11,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,8	0,0	-9,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-2,8	3,8	1	0,0	-9,8	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	4	-0,1	-2,2	6,7	4	0,1	-15,6	
1	8	773	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,9	0,0	-13,3	0,000	0,000	RaraFer										

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	8	783	Rara											RaraCls	168,0	1,2	7	0,0	-2,6	4,3	7	0,0	-11,3	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,3	0,0	-10,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	7	0,0	-2,6	32	4	0,0	-11,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,3	0,0	-10,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-2,3	3,8	1	0,0	-10,0	
1	8	809	Rara											RaraCls	168,0	1,2	7	-0,1	-1,7	7,0	4	0,1	-14,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,5	0,1	-12,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	7	-0,1	-1,7	52	4	0,1	-14,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,1	-12,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-1,5	5,9	1	0,1	-12,2	
1	8	821	Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,9	5,3	4	0,0	-13,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,7	0,0	-11,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,9	40	4	0,0	-13,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-11,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	4,6	1	0,0	-11,4	
1	8	828	Rara											RaraCls	168,0	1,3	4	0,0	-2,8	4,8	4	0,0	-11,4	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-2,5	0,0	-10,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	4	0,0	-2,8	35	4	0,0	-11,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,5	0,0	-9,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-2,5	4,1	1	0,0	-9,8	
1	8	829	Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	-2,8	4,5	4	0,0	-11,1	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-2,3	0,0	-9,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,0	-2,8	34	4	0,0	-11,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,3	0,0	-9,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-2,3	4,0	1	0,0	-9,6	
1	8	830	Rara											RaraCls	168,0	0,9	6	0,0	-2,4	4,3	4	0,0	-11,2	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,9	0,0	-9,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	0,0	-2,4	32	4	0,0	-11,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,0	0,0	-9,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-2,0	3,7	1	0,0	-9,8	
1	8	855	Rara											RaraCls	168,0	2,4	6	-0,1	-0,7	6,6	4	0,1	-13,8	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,1	-11,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	46	6	-0,1	-0,7	48	4	0,1	-13,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,1	-11,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	-0,1	-1,1	5,5	1	0,1	-11,5	
1	8	864	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-1,5	4,8	4	0,0	-11,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-9,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,5	36	4	0,0	-11,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-9,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	4,1	1	0,0	-9,7	
1	8	876	Rara											RaraCls	168,0	1,2	4	0,0	-2,2	4,9	4	0,0	-11,3	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,9	0,0	-9,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	4	0,0	-2,2	36	4	0,0	-11,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,9	0,0	-9,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-1,9	4,2	1	0,0	-9,7	
1	8	877	Rara											RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-2,6	4,6	10	0,0	-10,8	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-2,0	0,0	-9,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	0,0	-2,6	34	1	0,0	-10,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,0	0,0	-9,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-2,0	4,0	1	0,0	-9,3	
1	8	878	Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	-2,8	4,2	10	0,0	-10,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-2,0	0,0	-9,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,0	-2,8	31	10	0,0	-10,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,1	0,0	-9,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-2,1	3,6	1	0,0	-9,2	
1	8	909	Rara											RaraCls	168,0	2,8	7	-0,1	-0,3	5,0	4	-0,1	-10,9	
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-0,3	-0,1	-9,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	103	6	-0,1	-0,2	37	4	-0,1	-10,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,3	-0,1	-9,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,1	1	-0,1	-0,3	4,2	1	-0,1	-9,3	
1	8	917	Rara											RaraCls	168,0	1,3	6	0,0	-3,1	2,8	4	0,0	-5,9	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,0	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,0	-3,1	20	4	0,0	-5,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,9	0,0	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,9	2,4	1	0,0	-4,9	
1	8	948	Rara											RaraCls	168,0	0,8	4	0,0	-1,6	3,9	4	0,0	-9,1	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,4	0,0	-7,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	4	0,0	-1,6	29	4	0,0	-9,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,4	0,0	-7,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,4	3,4	1	0,0	-7,9	
1	8	949	Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-1,8	3,9	10	0,1	-8,8	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,5	0,1	-7,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	6	0,0	-1,8	29	10	0,1	-8,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,1	-7,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,5	3,5	1	0,1	-7,7	
1	8	950	Rara											RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-2,1	3,7	10	0,1	-8,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,4	0,1	-7,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	0,0	-2,1	28	10	0,1	-8,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,1	-7,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,5	3,3	1	0,1	-7,6	
1	8	975	Rara											RaraCls	168,0	1,0	7	-0,1	-1,2	4,2	7	-0,2	-6,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	-0,1	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	7	-0,1	-1,2	30	7	-0,2	-6,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	-0,1	-6,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,1	3,6	1	-0,1	-6,1	
1	8	988	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	3,9	0,0	3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	686	10	0,0	5,3	750	10	0,0	5,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	3,8	0,0	3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	8	989	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	5,5	0,0	4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	884	10	0,0	6,8	751	10	0,0	5,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	5,5	0,0	4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	8	990	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	4,3	0,0	3,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	709	10	0,0	5,3	720	10	0,0	5,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	4,2	0,0	3,8	0,000	0,000											

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*mm)	(t)	(t*mm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*mm)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*mm)	(t)	
1	8	1034	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,1	-6,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,3	3,3	1	0,1	-6,1	
			Rara												RaraCls	168,0	0,6	7	0,0	-1,2	2,1	10	0,0	-5,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-1,0	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	7	0,0	-1,2	15	10	0,0	-5,0	
1	8	1067	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	1,7	1	0,0	-4,0	
			Rara												RaraCls	168,0	1,6	9	0,1	-0,9	5,2	7	-0,2	-8,6
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-0,7	-0,2	-7,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	9	0,1	-0,9	37	7	-0,2	-8,6	
1	8	1068	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,7	-0,2	-7,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,1	-0,7	4,2	1	-0,2	-7,1	
			Rara												RaraCls	168,0	1,6	9	-0,1	-0,9	3,6	7	-0,1	-5,9
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-0,8	-0,1	-5,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	9	-0,1	-0,9	26	7	-0,1	-5,9	
1	8	1069	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,8	-0,1	-5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	-0,1	-0,8	3,1	1	-0,1	-5,3	
			Rara												RaraCls	168,0	1,0	7	0,0	-1,4	2,9	4	-0,1	-5,7
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,2	-0,1	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	7	0,0	-1,4	21	4	-0,1	-5,7	
1	8	1070	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	-0,1	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,2	2,6	1	-0,1	-5,1	
			Rara												RaraCls	168,0	1,1	7	-0,1	-1,1	3,0	7	0,1	-5,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,0	0,1	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	7	-0,1	-1,1	21	7	0,1	-5,1	
1	8	1093	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,1	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	-0,1	-1,0	2,4	1	0,1	-4,4	
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-1,2	3,0	6	0,0	-7,5
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,9	0,0	-5,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,2	23	6	0,0	-7,5	
1	8	1094	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,9	1	0,0	-4,7	
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-1,2	0,8	6	0,0	-1,9
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,0	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,2	132	12	0,0	0,9	
1	8	1095	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	0,5	1	0,0	-1,0	
			Rara												RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-1,8	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,5	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	6	0,0	-1,8	168	10	0,0	1,3	
1	8	1096	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,5	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-1,2	0,4	5	0,0	-0,8
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,2	3	5	0,0	-0,8	
1	8	1097	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	0,4	1	0,0	-0,8	
			Rara												RaraCls	168,0	0,3	4	0,0	-0,7	1,6	6	0,0	-3,9
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,6	0,0	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	4	0,0	-0,7	12	6	0,0	-3,9	
1	8	1098	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,2	1	0,0	-2,9	
			Rara												RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,8	0,8	5	0,0	-1,8
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,8	6	5	0,0	-1,8	
1	8	1099	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	0,7	1	0,0	-1,4	
			Rara												RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-1,0	0,9	5	0,0	-2,1
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-1,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-1,0	7	5	0,0	-2,1	
1	8	1100	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-1,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	0,8	1	0,0	-1,9	
			Rara												RaraCls	168,0	1,0	10	0,1	-1,3	2,9	4	-0,1	-5,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,1	-0,1	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	10	0,1	-1,3	21	4	-0,1	-5,8	
1	8	1101	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	-0,1	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,1	-1,1	2,7	1	-0,1	-5,2	
			Rara												RaraCls	168,0	1,3	6	0,1	-0,8	3,1	1	-0,1	-6,2
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,9	0,0	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	0,1	-0,8	22	1	-0,1	-6,2	
1	8	1102	Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,9	0,0	-5,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,1	-0,9	2,8	1	-0,1	-5,6	
			Rara												RaraCls	168,0	2,5	6	0,1	-0,4	3,2	11	-0,1	-6,4
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	-0,4	0,1	-5,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	76	6	0,1	-0,4	23	11	-0,1	-6,4	
1	8	1103	Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,4	0,1	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,4	1	0,1	-0,4	2,9	1	-0,1	-5,8	
			Rara												RaraCls	168,0	2,6	12	-0,1	-0,2	3,5	11	-0,1	-7,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,1	-0,1	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	126	6	-0,1	0,0	26	11	-0,1	-7,0	
1	8	1104	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,1	-6,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,6	1	-0,1	-0,1	3,2	1	-0,1	-6,1		
			Rara												RaraCls	168,0	0,9	10	0,0	-1,6	2,8	4	-0,1	-4,8
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,4	-0,1	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	10	0,0	-1,6	20	4	-0,1	-4,8	
1	8	1105	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	-0,1	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,3	2,6	1	-0,1	-4,2	
			Rara												RaraCls	168,0	0,8	10	0,0	-1,0	3,3	10	-0,1	-5,1
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,8	-0,1	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	10	0,0	-1,0	23	1	-0,1	-5,1	
1	8	1106	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	-0,1	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,8	3,1	1	-0,1	-4,6	
			Rara												RaraCls	168,0	1,5	6	0,1	-0,5	4,5	10	-0,2	-6,8
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,5	-0,2	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	6	0,1	-0,5	32	10	-0,2	-6,8	
1	8	1139	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	-0,2	-6,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	0,1	-0,5	4,2	1	-0,2	-6,0	
			Rara												RaraCls	168,0	0,4	7	0,0	-1,0	1,4	5	0,0	-3,4
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,9	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	4	0,0	-1,0	10	5	0,0	-3,4	
1	8	1140	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4								

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	8	1184	Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	-0,9	0,1	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	7	0,1	-1,1	18	4	0,1	-4,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,9	0,1	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,1	-0,9	2,1	1	0,1	-3,8	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,2	0,0	-2,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,1	10	0,0	-2,8	1,1	5	0,0	-2,6
1	8	1185	Rara	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,2	0,0	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	10	0,0	-2,8	8	5	0,0	-2,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,2	0,0	-2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-2,2	0,8	1	0,0	-2,1	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,9	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,5	7	0,0	-1,1	1,2	5	0,0	-3,0
1	8	1186	Rara	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,9	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	7	0,0	-1,1	9	5	0,0	-3,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,0	1	0,0	-2,4	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-1,2	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,4	1,2	4	0,0	-2,9
1	8	1220	Rara	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-1,4	9	4	0,0	-2,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	1,0	1	0,0	-2,3	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-0,3	-0,1	-2,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	2,3	6	-0,1	-0,3	1,8	4	-0,1	-2,6
1	8	1221	Rara	Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-0,3	-0,1	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	71	3	-0,1	-0,3	13	4	-0,1	-2,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,3	-0,1	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,3	1	-0,1	-0,3	1,7	1	-0,1	-2,2	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	3	-0,2	-0,7	-0,2	-2,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	4,1	3	-0,2	-0,8	3,0	3	-0,2	-2,4
1	8	1222	Rara	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-0,7	-0,2	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	112	3	-0,2	-0,8	20	3	-0,2	-2,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-0,7	-0,2	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,1	1	-0,2	-0,7	3,1	1	-0,2	-2,2	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	3	0,5	-1,7	0,5	-2,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	13,0	3	0,5	-1,8	12,2	3	0,5	-2,5
1	8	1222	Rara	Perm	0,3	0,00	0	3	0,5	-1,7	0,5	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	412	12	0,5	-1,7	297	6	0,5	-2,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,5	-1,7	0,5	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	13,1	1	0,5	-1,7	12,4	1	0,5	-2,3	

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	9	7	Rara												RaraCls	168,0	4,6	6	-0,1	-9,7	22,2	6	-0,2	-54,7
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-8,1	-0,2	-44,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	34	6	-0,1	-9,7	167	6	-0,2	-54,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-8,1	-0,2	-44,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,7	1	-0,1	-8,1	17,6	1	-0,2	-44,0	
1	9	32	Rara											RaraCls	168,0	1,1	7	0,0	-2,6	5,6	7	0,0	-13,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,3	0,0	-12,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	7	0,0	-2,6	42	4	0,0	-13,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,3	0,0	-12,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-2,3	5,0	1	0,0	-12,1	
1	9	33	Rara											RaraCls	168,0	3,6	12	0,0	-8,1	13,3	12	-0,1	-31,3	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-6,3	-0,1	-24,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	12	0,0	-8,1	100	12	-0,1	-31,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-6,1	-0,1	-23,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,8	1	0,0	-6,1	10,4	1	-0,1	-23,9	
1	9	43	Rara											RaraCls	168,0	1,1	7	0,0	-2,7	5,9	7	0,0	-15,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,5	0,0	-14,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	7	0,0	-2,7	44	7	0,0	-15,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,5	0,0	-14,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-2,5	5,3	1	0,0	-14,2	
1	9	70	Rara											RaraCls	168,0	3,8	6	0,0	-9,5	17,8	6	-0,1	-46,1	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-7,8	-0,1	-37,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	29	6	0,0	-9,5	135	6	-0,1	-46,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-7,7	-0,1	-37,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,1	1	0,0	-7,7	14,3	1	-0,1	-37,1	
1	9	71	Rara											RaraCls	168,0	2,0	10	0,0	-5,0	5,3	4	0,0	-12,9	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-4,3	0,0	-11,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	10	0,0	-5,0	40	4	0,0	-12,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-4,3	0,0	-11,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,7	1	0,0	-4,3	4,7	1	0,0	-11,4	
1	9	83	Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-1,2	5,5	10	0,0	-14,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,9	0,0	-13,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,2	41	10	0,0	-14,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-13,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	4,9	1	0,0	-13,1	
1	9	84	Rara											RaraCls	168,0	1,2	12	0,0	-3,0	10,2	10	0,0	-25,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,1	0,0	-19,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	12	0,0	-3,0	77	10	0,0	-25,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,1	0,0	-19,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-2,1	8,0	1	0,0	-19,4	
1	9	85	Rara											RaraCls	168,0	0,9	10	0,0	-2,2	5,0	10	0,0	-13,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,9	0,0	-11,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	10	0,0	-2,2	38	10	0,0	-13,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,9	0,0	-11,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,9	4,2	1	0,0	-11,1	
1	9	86	Rara											RaraCls	168,0	0,2	4	0,0	-0,4	0,4	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	4	0,0	-0,4	42	12	0,0	0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	0,3	1	0,0	0,1	
1	9	87	Rara											RaraCls	168,0	0,8	4	0,0	-1,8	3,2	6	0,0	-8,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,5	0,0	-6,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	4	0,0	-1,8	24	6	0,0	-8,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,5	2,5	1	0,0	-6,5	
1	9	88	Rara											RaraCls	168,0	3,0	12	0,0	-7,6	6,8	10	0,0	-18,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-6,1	0,0	-15,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	12	0,0	-7,6	51	10	0,0	-18,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-6,1	0,0	-15,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,4	1	0,0	-6,1	5,7	1	0,0	-15,3	
1	9	89	Rara											RaraCls	168,0	1,3	4	0,0	-3,2	0,3	6	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,9	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	4	0,0	-3,2	64	12	0,0	0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,9	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-2,9	0,0	0	0,0	0,0	
1	9	90	Rara											RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,7	3,3	6	0,0	-8,7	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,3	0,0	-6,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	123	12	0,0	1,5	25	6	0,0	-8,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-6,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,5	1	0,0	-6,4	
1	9	120	Rara											RaraCls	168,0	1,6	6	0,0	-4,0	12,4	4	-0,1	-32,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-3,3	0,0	-26,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	6	0,0	-4,0	93	4	-0,1	-32,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,2	0,0	-26,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,0	-3,2	10,0	1	0,0	-26,2	
1	9	121	Rara											RaraCls	168,0	1,1	7	0,0	-2,8	5,3	4	0,0	-12,9	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,4	0,0	-11,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	7	0,0	-2,8	40	4	0,0	-12,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,4	0,0	-11,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-2,4	4,6	1	0,0	-11,2	
1	9	131	Rara											RaraCls	168,0	0,1	4	0,0	-0,3	5,3	10	0,0	-14,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-12,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	4	0,0	-0,3	40	10	0,0	-14,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-12,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	4,7	1	0,0	-12,5	
1	9	132	Rara											RaraCls	168,0	0,1	12	0,0	-0,3	6,8	10	0,0	-16,7	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-13,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	12	0,0	-0,3	51	10	0,0	-16,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-13,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	5,5	1	0,0	-13,4	

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	9	133	Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-2,1	6,7	10	0,0	-17,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,7	0,0	-14,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-2,1	50	10	0,0	-17,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,7	0,0	-14,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,7	5,7	1	0,0	-14,8	
1	9	134	Rara											RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	-0,2	4,8	6	0,0	-12,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,1	0,0	-10,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	70	12	0,0	0,4	36	6	0,0	-12,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-10,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	3,9	1	0,0	-10,2	
1	9	163	Rara											RaraCls	168,0	0,9	9	0,0	-1,8	9,8	4	0,0	-25,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,6	0,0	-21,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	0,0	-2,0	74	4	0,0	-25,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,0	-21,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,6	8,1	1	0,0	-21,2	
1	9	164	Rara											RaraCls	168,0	0,6	4	0,0	-1,5	5,5	4	0,0	-13,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,3	0,0	-11,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	4	0,0	-1,5	41	4	0,0	-13,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-11,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,2	4,7	1	0,0	-11,5	
1	9	174	Rara											RaraCls	168,0	0,1	12	0,0	-0,3	4,9	10	0,0	-13,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-11,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	12	0,0	-0,3	37	10	0,0	-13,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-11,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	4,4	1	0,0	-11,6	
1	9	175	Rara											RaraCls	168,0	0,1	12	0,0	-0,1	4,7	10	0,0	-11,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-9,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	0,0	0,0	35	10	0,0	-11,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-9,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	0,0	4,0	1	0,0	-9,8	
1	9	176	Rara											RaraCls	168,0	0,3	7	0,0	-0,7	5,1	4	0,0	-13,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,0	-11,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	7	0,0	-0,7	39	4	0,0	-13,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-11,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,6	4,4	1	0,0	-11,4	
1	9	177	Rara											RaraCls	168,0	0,2	7	0,0	-0,5	6,4	10	0,0	-17,1	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-14,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	10	0,0	-0,5	48	10	0,0	-17,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-14,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	5,6	1	0,0	-14,7	
1	9	184	Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-2,0	5,4	10	0,0	-14,7	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,5	0,0	-12,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-2,0	41	10	0,0	-14,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-12,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,5	4,6	1	0,0	-12,5	
1	9	185	Rara											RaraCls	168,0	0,0	6	0,0	0,0	3,2	4	0,0	-7,8	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-7,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	10	0,0	0,1	24	4	0,0	-7,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-6,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	0,0	2,8	1	0,0	-6,9	
1	9	215	Rara											RaraCls	168,0	1,2	7	0,0	-2,4	9,2	4	0,0	-24,3	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-2,2	0,0	-20,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	7	0,0	-2,4	69	4	0,0	-24,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,2	0,0	-20,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-2,2	8,0	1	0,0	-20,9	
1	9	216	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-1,7	5,1	4	0,0	-12,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,8	0,0	-10,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,7	38	4	0,0	-12,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-10,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	4,3	1	0,0	-10,7	
1	9	227	Rara											RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-2,8	5,3	6	0,0	-14,4	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-9,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	143	12	0,0	1,8	40	6	0,0	-14,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-10,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,6	3,8	1	0,0	-10,2	
1	9	228	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,8	0,0	3,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	281	10	0,0	1,7	864	6	0,0	5,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,8	0,0	3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	9	229	Rara											RaraCls	168,0	2,2	12	0,0	-5,7	7,7	10	0,0	-21,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-4,2	0,0	-17,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	12	0,0	-5,7	58	10	0,0	-21,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-4,1	0,0	-16,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	0,0	-4,1	6,1	1	0,0	-16,6	
1	9	230	Rara											RaraCls	168,0	0,9	6	0,0	-2,3	4,3	4	0,0	-11,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,8	0,0	-8,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	43	12	0,0	0,2	33	4	0,0	-11,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-9,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	3,4	1	0,0	-9,1	
1	9	231	Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,5	0,2	4	0,0	-0,4	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	96	12	0,0	0,6	2	4	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,3	
1	9	232	Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-2,2	5,5	10	0,0	-14,6	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,9	0,0	-12,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	0,0	-2,2	41	10	0,0	-14,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,9	0,0	-12,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,9	4,5	1	0,0	-12,1	
1	9	266	Rara											RaraCls	168,0	2,5	12	-0,2	-2,3	6,4	1	-0,1	-15,9	
			Freq	0,4	0,00	0	6	-0,1	-1,2	0,0	-14,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	35	3	-0,1	-0,9	48	1	-0,1	-15,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-1,0	0,0	-14,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	-0,1	-1,0	5,4	1	0,0	-14,3	
1	9	267	Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,9	4,9	4	0,0	-12,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,0	0,0	-10,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-1,0	37	4	0,0	-12,3	
			Perm	0,3	0,00	0																		

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	
1	9	330	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-1,5	
			Rara												RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-1,6	2,0	10	0,0	-4,6
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-1,6	15	10	0,0	-4,6	
1	9	340	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,2	1,5	1	0,0	-3,6	
			Rara												RaraCls	168,0	0,6	3	0,0	-0,8	2,6	3	0,1	-4,9
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,7	0,0	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	3	0,0	-0,8	19	1	0,1	-5,4	
1	9	341	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	1,8	1	0,0	-4,4	
			Rara												RaraCls	168,0	0,6	1	0,0	-1,3	2,6	4	0,0	-6,5
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	4	0,0	-1,4	19	4	0,0	-6,5	
1	9	350	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,2	2,3	1	0,0	-5,7	
			Rara												RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,3	0,4	6	0,0	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	83	12	0,0	1,1	368	12	0,0	5,0	
1	9	353	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara												RaraCls	168,0	0,8	10	0,0	-2,1	3,3	10	0,0	-9,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,7	0,0	-7,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	10	0,0	-2,1	25	10	0,0	-9,1	
1	9	398	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,8	0,0	-7,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,8	2,8	1	0,0	-7,6	
			Rara												RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	-0,4	1,4	10	0,0	-3,4
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,4	10	10	0,0	-3,4	
1	9	403	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	1,1	1	0,0	-2,6	
			Rara												RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	0,3	0,8	10	0,0	-1,7
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,3	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	75	12	0,0	0,4	6	10	0,0	-1,7	
1	9	413	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-1,3	
			Rara												RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-1,3	3,1	1	0,0	-7,2
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,1	0,0	-6,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-1,3	23	1	0,0	-7,2	
1	9	414	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-6,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,1	2,6	1	0,0	-6,6	
			Rara												RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-1,4	2,0	4	0,0	-5,0
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-1,4	15	4	0,0	-5,0	
1	9	425	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	1,8	1	0,0	-4,3	
			Rara												RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	-0,3	1,3	6	0,0	-3,1
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	0,0	9	6	0,0	-3,1	
1	9	427	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,9	1	0,0	-2,1	
			Rara												RaraCls	168,0	0,2	7	0,0	-0,5	2,8	10	0,0	-7,2
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	7	0,0	-0,5	21	10	0,0	-7,2	
1	9	452	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-6,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	2,4	1	0,0	-6,0	
			Rara												RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	-1,1	0,5	1	0,0	-1,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-1,1	4	10	0,0	-1,0	
1	9	464	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	0,4	1	0,0	-0,8	
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	1	0,0	-1,1	3,2	5	0,0	-8,2
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	0,0	-6,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	1	0,0	-1,1	24	5	0,0	-8,2	
1	9	475	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-6,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	2,7	1	0,0	-6,8	
			Rara												RaraCls	168,0	1,3	3	-0,1	-0,9	3,1	3	-0,1	-4,9
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	3	-0,1	-0,9	22	3	-0,1	-4,9	
1	9	476	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	2,1	1	0,0	-4,8	
			Rara												RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-1,3	1,7	4	0,0	-4,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-1,3	13	4	0,0	-4,2	
1	9	478	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	1,4	1	0,0	-3,6	
			Rara												RaraCls	168,0	0,2	7	0,0	-0,5	3,5	4	0,0	-8,9
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-7,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	7	0,0	-0,5	26	4	0,0	-8,9	
1	9	486	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-7,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	2,9	1	0,0	-7,4	
			Rara												RaraCls	168,0	0,3	3	0,0	-0,3	1,1	12	0,0	-2,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	3	0,0	-0,3	8	10	0,0	-2,1	
1	9	492	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,9	1	0,0	-1,7	
			Rara												RaraCls	168,0	0,4	12	0,0	-0,4	2,5	10	0,1	-0,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,1	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	10	0,0	-0,4	40	12	0,1	-0,8	
1	9	500	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,1	-0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,3	1,9	1	0,1	-0,7	
			Rara												RaraCls	168,0	0,4	1	0,0	-0,8	1,6	1	0,0	-3,7
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,6	0,0	-3,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	1	0,0	-0,8	12	1	0,0	-3,7	
1	9	508	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-3,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,3	1	0,0	-3,1	
			Rara												RaraCls	168,0	3,0	10	0,0	-7,7	5,3	1	0,0	-13,2
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-6,1	0,0	-10,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	10	0,0	-7,7	39	1	0,0	-13,2	
1	9	516	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-6,1	0,0	-10,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,4</								

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)		
1	9	759	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-12,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	0,0	46	10	0,0	-14,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-12,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	0,0	5,2	1	0,0	-12,7		
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-1,4	6,8	4	0,0	-16,4		
1	9	774	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,3	0,0	-13,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,5	51	4	0,0	-16,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-13,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,2	5,7	1	0,0	-13,8		
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	10	0,0	-0,7	5,2	10	0,0	-12,8		
1	9	786	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,5	0,0	-11,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	10	0,0	-0,7	39	10	0,0	-12,8		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-11,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,5	4,5	1	0,0	-11,1		
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	12	0,0	-0,8	4,2	4	0,0	-10,4		
1	9	810	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,0	-9,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	12	0,0	-0,8	31	4	0,0	-10,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-9,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	3,7	1	0,0	-9,2		
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-1,3	6,1	4	0,0	-15,2		
1	9	856	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,0	0,0	-12,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,3	46	4	0,0	-15,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-12,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	5,1	1	0,0	-12,7		
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-1,4	5,6	4	0,0	-14,1		
1	9	865	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,7	0,0	-11,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-1,4	42	4	0,0	-14,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-11,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	4,7	1	0,0	-11,7		
			Rara											RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	-0,2	3,4	4	0,0	-8,6		
1	9	879	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-7,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	65	12	0,0	0,4	25	4	0,0	-8,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-7,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	0,0	2,9	1	0,0	-7,4		
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-1,7	3,9	4	0,0	-10,3		
1	9	880	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,5	0,0	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,7	29	4	0,0	-10,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-8,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,5	3,1	1	0,0	-8,3		
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-1,5	3,3	10	0,0	-8,3		
1	9	881	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,0	0,0	-7,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,5	25	10	0,0	-8,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-6,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	2,8	1	0,0	-6,9		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-1,3	4,7	10	0,0	-12,8		
1	9	910	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,5	0,0	-10,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	41	12	0,0	0,2	36	10	0,0	-12,8		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-10,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	3,9	1	0,0	-10,4		
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	3	0,0	-0,1	4,5	4	0,0	-11,1		
1	9	918	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-9,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	3	0,0	-0,1	34	4	0,0	-11,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-9,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	3,8	1	0,0	-9,4		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-1,1	1,8	4	0,0	-4,3		
1	9	951	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	224	12	0,0	1,4	13	4	0,0	-4,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,5	1	0,0	-3,7		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	1	0,0	-1,2	3,2	4	0,0	-8,3		
1	9	952	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,2	0,0	-7,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	4	0,0	-1,3	24	4	0,0	-8,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-7,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,2	2,7	1	0,0	-7,1		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-1,1	3,3	10	0,0	-8,3		
1	9	953	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,8	0,0	-7,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,1	25	10	0,0	-8,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-7,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	2,9	1	0,0	-7,2		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,9	3,6	10	0,0	-9,6		
1	9	976	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	50	12	0,0	0,3	27	10	0,0	-9,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-8,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	3,0	1	0,0	-8,1		
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	3	0,0	-1,1	3,0	1	0,0	-6,6		
1	9	986	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,1	0,0	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	3	0,0	-1,1	22	1	0,0	-6,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-6,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	2,5	1	0,0	-6,1		
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
1	9	987	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	1,3	0,0	3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	370	12	0,0	2,8	730	10	0,0	5,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,6	0,0	3,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0		
1	9	1002	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	33	10	0,0	0,2	432	10	0,0	3,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	3	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-1,0		
1	9	1013	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	6	0,0	0,1	3	10	0,0	-1,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-0,8		
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,5	2,3	5	0,0	-6,2		
1	9	1014	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,3	0,0	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	4	0,0	-1,5	17	5	0,0	-6,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-5,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,3	2,1	1	0,0	-5,5		
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,5	2,6	10	0,0	-6,4		
1	9	1015	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,3	0,0	-5,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	10	0,0	-1,5	20	10	0,0	-6,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,3	2,4	1	0,0	-5,8		
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	10	0,0	-1,7	2,8	10	0,0	-7,5		
1	9	1071	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,5	0,0	-6,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	10	0,0	-1,7	21	10	0,0	-7,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,5	2,4	1	0,0	-6,5		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,4	2,7	1	0,0	-6,2		
1	9	1072	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,4	20	1	0,0	-6,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	2,1	1	0,0	-5,1		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,7	2,4	1	0,0	-5,6		
1	9	1073	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,6	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	3									

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	9	1091	Rara											RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	-0,1	0,6	9	0,0	-0,4
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	9	0,0	-0,1	78	12	0,0	0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	-0,6
1	9	1092	Rara											RaraCls	168,0	0,2	9	0,0	-0,1	1,1	6	0,0	-2,7
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	12	0,0	0,1	8	6	0,0	-2,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	0,9	1	0,0	-2,2
1	9	1107	Rara											RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,5	2,4	4	0,0	-5,8
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	10	0,0	-1,5	18	4	0,0	-5,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,2	2,1	1	0,0	-5,1
1	9	1108	Rara											RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,4	2,6	10	0,0	-6,3
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,2	0,0	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-1,4	19	10	0,0	-6,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-5,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,2	2,3	1	0,0	-5,6
1	9	1109	Rara											RaraCls	168,0	0,3	10	0,0	-0,8	3,0	10	0,0	-7,3
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,0	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	10	0,0	-0,8	22	10	0,0	-7,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-6,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	2,6	1	0,0	-6,3
1	9	1110	Rara											RaraCls	168,0	0,2	10	0,0	-0,5	4,0	10	0,0	-10,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-8,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	10	0,0	-0,5	30	10	0,0	-10,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-8,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	3,3	1	0,0	-8,5
1	9	1111	Rara											RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,3	2,1	7	0,0	-5,2
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-1,3	16	4	0,0	-5,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	1,9	1	0,0	-4,6
1	9	1112	Rara											RaraCls	168,0	0,3	10	0,0	-0,8	2,3	10	0,0	-5,8
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	10	0,0	-0,8	18	10	0,0	-5,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	2,0	1	0,0	-5,0
1	9	1113	Rara											RaraCls	168,0	0,2	10	0,0	-0,5	3,0	10	0,0	-7,4
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	10	0,0	-0,5	22	10	0,0	-7,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-6,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	2,5	1	0,0	-6,3
1	9	1138	Rara											RaraCls	168,0	0,3	1	0,0	-0,7	1,0	5	0,0	-2,5
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,5	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	4	0,0	-0,8	8	5	0,0	-2,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,6	0,9	1	0,0	-2,0
1	9	1144	Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-1,5	1,8	1	0,0	-4,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,8	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-1,5	13	1	0,0	-4,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,8	1,4	1	0,0	-3,3
1	9	1149	Rara											RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,3	1,9	7	0,0	-4,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-1,3	14	4	0,0	-4,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	1,6	1	0,0	-3,9
1	9	1150	Rara											RaraCls	168,0	0,6	4	0,0	-1,5	2,0	10	0,0	-4,9
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,2	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	4	0,0	-1,5	15	10	0,0	-4,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,2	1,7	1	0,0	-4,1
1	9	1151	Rara											RaraCls	168,0	0,3	4	0,0	-0,8	2,2	10	0,0	-5,5
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	4	0,0	-0,8	17	10	0,0	-5,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,9	1	0,0	-4,6
1	9	1176	Rara											RaraCls	168,0	0,6	1	0,0	-1,1	1,8	1	0,0	-4,1
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	1	0,0	-1,1	13	1	0,0	-4,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,4	1	0,0	-3,5
1	9	1183	Rara											RaraCls	168,0	1,2	10	0,0	-2,9	0,8	5	0,0	-1,7
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-2,3	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	10	0,0	-2,9	6	5	0,0	-1,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,3	0,0	-1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-2,3	0,7	1	0,0	-1,3
1	9	1223	Rara											RaraCls	168,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,6	4	0,0	-4,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	1	0,0	-0,6	12	4	0,0	-4,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,5	1,4	1	0,0	-3,4
1	9	1224	Rara											RaraCls	168,0	0,5	4	0,0	-1,2	1,7	10	0,0	-4,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	4	0,0	-1,2	12	10	0,0	-4,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,4	1	0,0	-3,5
1	9	1225	Rara											RaraCls	168,0	1,0	5	0,0	-2,5	1,7	10	0,0	-4,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,0	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	5	0,0	-2,5	12	10	0,0	-4,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,0	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-2,0	1,4	1	0,0	-3,4

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t'm)	(t)	(t'm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)		
1	10	28	Rara											RaraCls	168,0	3,4	6	0,1	-7,1	11,6	6	0,2	-26,9		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-6,5	0,2	-24,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	25	6	0,1	-7,1	86	6	0,2	-26,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-6,3	0,2	-24,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,0	1	0,1	-6,3	10,5	1	0,2	-24,4		
1	10	35	Rara										RaraCls	168,0	2,5	3	0,0	-5,3	9,6	12	0,2	-22,4			
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-5,2	0,2	-21,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	18	3	0,0	-5,3	71	12	0,2	-22,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-5,1	0,2	-20,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,4	1	0,0	-5,1	9,1	1	0,2	-20,9		
1	10	72	Rara										RaraCls	168,0	1,9	4	0,0	-4,3	2,4	6	0,1	-0,7			
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-4,1	0,1	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	4	0,0	-4,3	40	6	0,1	-0,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-4,1	0,1	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,8	1	0,0	-4,1	1,9	1	0,1	-0,8		
1	10	73	Rara										RaraCls	168,0	1,0	3	0,0	-1,5	2,5	12	0,1	-5,6			
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,4	0,1	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	3	0,0	-1,5	18	12	0,1	-5,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,1	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,3	1,9	1	0,1	-4,0		
1	10	74	Rara										RaraCls	168,0	1,4	6	0,0	-2,8	3,0	6	0,1	-6,8			
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-2,0	0,1	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	6	0,0	-2,8	22	6	0,1	-6,8		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,8	0,1	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-1,8	2,6	1	0,1	-5,8		
1	10	75	Rara										RaraCls	168,0	1,8	6	0,0	-3,7	8,1	6	0,1	-20,6			
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-3,4	0,1	-19,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	6	0,0	-3,7	60	6	0,1	-20,6		

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	10	76	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,3	0,1	-18,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	0,0	-3,3	7,3	1	0,1	-18,7	
			Rara											RaraCls	168,0	1,7	6	0,0	-3,6	1,6	6	0,1	-0,6	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-3,1	0,1	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	6	0,0	-3,6	24	6	0,1	-0,6	
1	10	77	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,9	0,1	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,0	-2,9	1,3	1	0,1	-0,6	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	6	0,0	-2,9	6,9	12	0,0	-17,9	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-2,7	0,0	-16,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	6	0,0	-2,9	52	12	0,0	-17,9	
1	10	122	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,8	0,0	-16,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-2,8	6,3	1	0,0	-16,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	0,0	5,9	10	0,0	-15,9	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	-14,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	96	6	0,0	0,4	45	10	0,0	-15,9	
1	10	123	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-14,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,2	5,4	1	0,0	-14,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	5	0,0	-0,1	6,3	4	0,0	-16,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-15,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	44	3	0,0	0,1	47	4	0,0	-16,3	
1	10	124	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-15,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	0,0	5,7	1	0,0	-15,1	
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-0,1	6,3	6	0,0	-16,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	-15,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	113	12	0,0	0,3	47	6	0,0	-16,3	
1	10	125	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-14,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,1	5,7	1	0,0	-14,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	0,2	5,4	12	0,0	-14,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,5	0,0	-12,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	212	6	-0,1	0,7	40	12	0,0	-14,1	
1	10	165	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,5	0,0	-12,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,5	4,9	1	0,0	-12,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	12	0,0	-0,4	6,1	4	0,0	-16,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-15,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	12	0,0	-0,4	46	4	0,0	-16,4	
1	10	166	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-15,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	5,6	1	0,0	-15,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,4	5,7	10	0,0	-15,2	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-13,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	12	0,0	-0,5	43	10	0,0	-15,2	
1	10	167	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-14,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	5,2	1	0,0	-14,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	5,2	4	0,0	-13,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,4	0,0	-12,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	133	6	0,0	0,7	38	4	0,0	-13,0	
1	10	168	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-12,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	4,8	1	0,0	-12,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	0,1	4,8	10	0,0	-12,2	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	-11,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	65	7	0,0	0,2	36	10	0,0	-12,2	
1	10	217	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-11,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,2	4,5	1	0,0	-11,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,8	4,7	6	0,0	-12,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,5	0,0	-10,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	111	12	0,0	1,3	35	6	0,0	-12,6	
1	10	218	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,5	0,0	-10,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	4,0	1	0,0	-10,7	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	2,0	12	0,0	-4,9	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	1,9	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	202	12	0,0	2,5	14	12	0,0	-4,9	
1	10	219	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,0	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,7	1	0,0	-4,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,4	4,3	7	0,0	-11,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,3	0,0	-10,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	124	12	0,0	0,7	32	7	0,0	-11,5	
1	10	220	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-10,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	4,0	1	0,0	-10,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	2,3	0,0	0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	517	12	0,0	3,2	186	9	0,0	0,9	
1	10	221	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,5	0,0	0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-1,0	5,5	10	0,0	-14,7	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-13,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	68	12	0,0	0,3	41	10	0,0	-14,7	
1	10	268	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-13,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	5,0	1	0,0	-13,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-1,1	2,8	7	0,0	-7,3	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,1	0,0	-6,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-1,1	21	7	0,0	-7,3	
1	10	269	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-6,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	2,7	1	0,0	-6,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-1,1	2,7	10	0,0	-6,9	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,1	0,0	-6,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-1,1	20	10	0,0	-6,9	
1	10	308	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	2,6	1	0,0	-6,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	10	0,0	-1,1	2,2	10	0,0	-5,8	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,8	0,0	-5,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-1,1	17	10	0,0	-5,8	
1	10	309	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,8	2,0	1	0,0	-5,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	10	0,0	-0,8	2,1	10	0,0	-5,7	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	10	0,0	-0,8	16	10	0,0	-5,7	
1	10	342	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	2,0	1	0,0	-5,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,5	1,3	5	0,0	-3,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,2	0,0	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	10	0,0	-1,5	10	5	0,0	-3,1	
1	10	343	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-3,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,2	1,3	1	0,0	-3,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	3	0,0	-0,4	1,0	3	0,0	-2,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	3	0,0	-0,4	7	3	0,0	-2,6	
1	10	344	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,9	1	0,0	-2,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	7	0,0	-0,8	1,6	7	0,0	-4,5	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	7	0,0	-0,8	12	7	0,0	-4,5	
1	10	345	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,8	1,5	1	0,0	-4,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	5	0,0	-0,8	2,0	4	0,0	-4,9	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,8	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	5	0,0	-0,8	15	4	0,0	-4,9	
1	10	346	Perm	0,3	0,00																			

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)		
1	10	417	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	6	0,0	0,0	16	10	0,0	-5,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	2,0	1	0,0	-4,6		
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,7	11	0,0	-4,0		
1	10	418	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,5	0,0	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	112	9	0,0	0,5	12	11	0,0	-4,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,5	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,6	1	0,0	-3,8		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	7	0,0	-0,3	2,6	7	0,0	-6,3		
1	10	419	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-5,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	7	0,0	-0,3	19	7	0,0	-6,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	2,3	1	0,0	-5,7		
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	7	0,0	0,0	2,7	7	0,0	-6,6		
1	10	420	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	0,0	0,0	20	7	0,0	-6,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-6,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,5	1	0,0	-6,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,1	12	0,0	-0,2	1,9	12	0,0	-4,7		
1	10	421	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	12	0,0	-0,2	14	12	0,0	-4,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,7	1	0,0	-4,3		
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,5	12	0,0	-3,4		
1	10	422	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,2	0,0	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	81	7	0,0	0,3	11	12	0,0	-3,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,4	1	0,0	-3,2		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	7	0,0	-0,2	2,0	7	0,0	-4,7		
1	10	457	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	1	0,0	-0,1	15	7	0,0	-4,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,2	1,8	1	0,0	-4,3		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	7	0,0	0,0	1,9	7	0,0	-4,8		
1	10	458	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	26	12	0,0	0,2	14	7	0,0	-4,8		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,1	1,7	1	0,0	-4,3		
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	3	0,0	-1,0		
1	10	459	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	1,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	128	7	0,0	1,5	4	3	0,0	-1,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-0,8		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	0,1	1,7	12	0,0	-4,3		
1	10	460	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	47	1	0,0	0,2	13	12	0,0	-4,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,5	1	0,0	-3,8		
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	3	0,0	0,1		
1	10	461	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	81	6	0,0	0,4	62	7	0,0	0,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	0,0	2,8	10	0,0	-7,0		
1	10	501	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	26	6	0,0	0,0	21	10	0,0	-7,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-6,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,1	2,5	1	0,0	-6,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	4	0,0	0,0	0,9	12	0,0	-1,9		
1	10	502	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,0	0,1	7	12	0,0	-1,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,5	1	0,0	-1,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	4	0,0	-0,8	1,4	6	0,0	-3,1		
1	10	503	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	4	0,0	-0,8	10	6	0,0	-3,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,1	1	0,0	-2,2		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	4	0,0	-0,7	1,6	10	0,0	-4,0		
1	10	504	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	4	0,0	-0,7	12	10	0,0	-4,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	1,4	1	0,0	-3,6		
			Rara											RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	-0,2	0,4	5	0,0	-0,8		
1	10	505	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	-0,2	3	5	0,0	-0,8		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,4	1	0,0	-0,8		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	10	0,0	-1,1	1,6	10	0,0	-4,1		
1	10	526	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,0	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-1,1	12	10	0,0	-4,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	1,4	1	0,0	-3,6		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	10	0,0	0,1	1,7	4	0,0	-3,7		
1	10	527	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	58	12	0,0	0,2	12	4	0,0	-3,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	1,4	1	0,0	-3,3		
			Rara											RaraCls	168,0	0,1	7	0,0	0,1	1,7	12	0,0	-4,0		
1	10	528	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	46	6	0,0	0,2	12	12	0,0	-4,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-2,6		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	12	0,0	0,2	1,5	12	0,0	-3,3		
1	10	529	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,3	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	129	6	0,0	0,6	11	12	0,0	-3,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,2	1	0,0	-2,7		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,2	2,2	4	0,0	-5,4		
1	10	530	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,2	17	4	0,0	-5,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,8	1	0,0	-4,3		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	12	0,0	0,1	2,2	4	0,0	-5,4		
1	10	531	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	12	0,0	0,1	17	4	0,0	-5,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,8	1	0,0	-4,2		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,2	1,7	12	0,0	-4,3		
1	10	532	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	-0,2	13	12	0,0	-4,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,3	1	0,0	-3,3		
			Rara											RaraCls	168,0	0,1	12	0,0	0,0	1,4	10	0,0	-3,1		
1	10	533	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	77	6								

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t'm)	(t)	(t'm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)	
1	10	547	Rara											RaraCls	168,0	0,6	7	0,0	-0,9	1,8	4	0,0	-4,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,7	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-1,2	13	4	0,0	-4,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,8	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,8	1,4	1	0,0	-3,2
1	10	548	Rara										RaraCls	168,0	0,8	10	0,0	-1,6	2,6	10	0,1	-5,3		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	-1,2	0,1	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	10	0,0	-1,6	19	10	0,1	-5,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-1,1	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	2,0	1	0,0	-4,0
1	10	549	Rara										RaraCls	168,0	0,5	4	0,0	-1,0	0,5	6	0,0	0,3		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,8	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	4	0,0	-1,0	144	7	0,0	0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,8	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,8	0,0	0	0,0	0,0
1	10	550	Rara										RaraCls	168,0	1,0	7	0,0	-1,9	2,9	7	0,1	-5,7		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	-1,5	0,1	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	7	0,0	-1,9	21	7	0,1	-5,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-1,4	0,1	-4,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-1,4	2,3	1	0,1	-4,5
1	10	551	Rara										RaraCls	168,0	0,1	12	0,0	-0,1	0,8	12	0,0	-2,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,2	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	33	6	0,0	0,3	6	12	0,0	-2,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,0	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-1,1
1	10	857	Rara										RaraCls	168,0	0,2	12	0,0	-0,4	1,6	7	0,0	-3,9		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,4	0,0	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	12	0,0	-0,4	12	7	0,0	-3,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,4	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	1,4	1	0,0	-3,6

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t'm)	(t)	(t'm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)
1	11	28	Rara											RaraCls	168,0	4,5	6	-0,3	-5,6	16,3	6	-0,9	-24,2
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,2	-5,1	-0,8	-22,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	6	-0,3	-5,6	115	6	-0,9	-24,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-5,0	-0,8	-21,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,0	1	-0,2	-5,0	14,5	1	-0,8	-21,8
1	11	37	Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,6	1,8	10	0,0	-4,1
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	0,0	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,6	13	10	0,0	-4,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	1,5	1	0,0	-3,6
1	11	75	Rara											RaraCls	168,0	2,0	3	0,1	-3,0	8,3	4	0,1	-20,9
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	-2,9	0,1	-18,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	3	0,1	-3,0	62	4	0,1	-20,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-2,9	0,1	-19,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,8	1	0,1	-2,9	7,8	1	0,1	-19,0
1	11	78	Rara											RaraCls	168,0	0,9	6	0,1	-1,2	1,9	10	0,0	-4,4
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,0	0,0	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	6	0,1	-1,2	14	10	0,0	-4,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,0	1,7	1	0,0	-3,8
1	11	124	Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-1,2	6,7	6	-0,1	-16,6
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,1	0,0	-15,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-1,2	50	6	-0,1	-16,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-15,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,0	5,8	1	0,0	-15,1
1	11	126	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,8	1,7	1	0,0	-4,3
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,7	0,0	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,8	13	1	0,0	-4,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,6	1,5	1	0,0	-3,9
1	11	167	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,5	5,7	4	0,1	-13,5
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,1	-12,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,5	42	4	0,1	-13,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,1	-12,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,5	5,2	1	0,1	-12,5
1	11	169	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,8	1	0,0	-4,5
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,4	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	115	6	0,0	0,4	13	1	0,0	-4,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,6	1	0,0	-4,1
1	11	219	Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-0,3	4,1	7	0,0	-10,5
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-9,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	6	0,0	-0,3	31	7	0,0	-10,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-9,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,3	3,9	1	0,0	-9,8
1	11	222	Rara											RaraCls	168,0	0,3	3	0,0	0,1	2,1	1	0,0	-5,6
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	42	6	0,0	0,2	16	1	0,0	-5,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,9	1	0,0	-5,1
1	11	268	Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	0,1	2,9	6	0,0	-7,2
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-7,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	38	7	0,0	0,1	21	7	0,0	-7,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-7,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	2,7	1	0,0	-7,0
1	11	270	Rara											RaraCls	168,0	0,3	3	0,0	-0,3	2,2	1	0,0	-5,9
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-5,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	41	9	0,0	0,2	17	1	0,0	-5,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	2,0	1	0,0	-5,4
1	11	308	Rara											RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-0,1	2,5	10	0,0	-5,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	20	9	0,0	0,0	18	10	0,0	-5,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	2,2	1	0,0	-5,3
1	11	310	Rara											RaraCls	168,0	0,9	10	0,0	-0,1	2,5	10	0,0	-5,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	28	10	0,0	-0,1	18	10	0,0	-5,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-5,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,1	2,3	1	0,0	-5,6
1	11	345	Rara											RaraCls	168,0	0,7	10	0,0	-1,0	2,8	10	-0,1	-5,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,9	-0,1	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	10	0,0	-1,0	20	10	-0,1	-5,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	-0,1	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,9	2,4	1	-0,1	-4,7
1	11	348	Rara											RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,4	2,7	10	-0,1	-6,4
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,3	0,0	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	10	0,0	-1,4	20	10	-0,1	-6,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-6,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,3	2,5	1	0,0	-6,0
1	11	415	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	0,0	1,8	5	0,0	-3,9
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	37	7	0,0	0,0	13	5	0,0	-3,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	1,7	1	0,0	-3,8
1	11	421	Rara											RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	0,2	1,8	11	0,0	-3,6
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,1	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	67	9	0,0	0,2	13	11	0,0	-3,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,1	1,7	1	0,0	-3,3
1	11	423	Rara											RaraCls	168,0	0,4	1	0,0	0,1	1,6	4	0,0	-4,1
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	62	9	0,0	0,3	12	4	0,0	-4,1

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	tina	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)		
1	11	459	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,5	1	0,0	-3,7		
			Rara												RaraCls	168,0	0,9	7	0,0	0,1	1,6	12	0,0	-3,7	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	75	7	0,0	0,1	12	12	0,0	-3,7		
1	11	462	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,1	1,3	1	0,0	-3,2		
			Rara												RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,2	6	0,0	-3,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	60	10	0,0	0,3	9	6	0,0	-3,1		
1	11	503	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-2,6		
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,7	2,2	6	-0,1	-3,6	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,7	-0,1	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,7	16	4	-0,1	-3,8		
1	11	506	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	-0,1	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	1,8	1	-0,1	-3,5		
			Rara												RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,5	1,1	6	0,0	-2,5	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,5	8	6	0,0	-2,5		
1	11	526	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,8	1	0,0	-2,0		
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,3	1,7	4	0,0	-3,7	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,3	13	4	0,0	-3,7		
1	11	532	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,2	1,6	1	0,0	-3,3		
			Rara												RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	-0,1	1,7	4	0,1	-2,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	47	6	0,0	-0,1	12	4	0,1	-2,8		
1	11	534	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,1	1,4	1	0,0	-2,6		
			Rara												RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	0,1	0,5	6	0,0	-0,9	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	41	6	0,0	0,1	3	6	0,0	-0,9		
1	11	545	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,1	0,3	1	0,0	-0,6		
			Rara												RaraCls	168,0	1,6	6	0,1	-0,5	2,7	4	0,2	-3,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,6	0,1	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	25	6	0,1	-0,5	19	7	0,2	-3,1		
1	11	548	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,1	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,6	2,1	1	0,1	-2,7		
			Rara												RaraCls	168,0	2,3	10	-0,1	-1,3	8,8	10	-0,5	-4,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	-1,1	-0,4	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	10	-0,1	-1,3	91	10	-0,5	-4,0		
1	11	552	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-1,0	-0,3	-3,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	-0,1	-1,0	6,0	1	-0,3	-3,1		
			Rara												RaraCls	168,0	0,3	4	0,0	0,1	0,8	10	0,0	-0,2	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	10	0,0	0,1	17	12	0,0	-0,1		
1	11	644	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-0,2		
			Rara												RaraCls	168,0	1,3	6	0,1	-1,6	3,4	4	0,1	-6,7	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-1,6	0,1	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,1	-1,6	25	4	0,1	-6,7		
1	11	645	Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,5	0,1	-6,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,1	-1,5	3,2	1	0,1	-6,3		
			Rara												RaraCls	168,0	1,0	3	-0,1	-1,2	4,0	4	-0,1	-7,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,2	-0,1	-7,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	3	-0,1	-1,2	29	4	-0,1	-7,8		
1	11	716	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	-0,1	-7,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,1	3,7	1	-0,1	-7,3		
			Rara												RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-0,7	3,7	7	0,0	-9,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-8,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,7	28	4	0,0	-9,1		
1	11	760	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-8,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,6	3,5	1	0,0	-8,5		
			Rara												RaraCls	168,0	1,0	6	0,0	0,0	3,9	4	0,0	-8,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	42	6	0,0	0,0	29	4	0,0	-8,8		
1	11	811	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-8,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	3,6	1	0,0	-8,3		
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	0,0	3,2	4	0,0	-7,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-7,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	20	6	0,0	0,0	24	4	0,0	-7,8		
1	11	858	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-7,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,1	3,0	1	0,0	-7,3		
			Rara												RaraCls	168,0	0,1	3	0,0	-0,2	2,8	7	0,0	-7,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	-6,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	9	0,0	0,0	21	7	0,0	-7,0		
1	11	911	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	-0,1	2,6	1	0,0	-6,5		
			Rara												RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-0,1	2,5	7	0,0	-6,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-5,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	10	0,0	-0,1	19	7	0,0	-6,0		
1	11	977	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-5,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,1	2,3	1	0,0	-5,6		
			Rara												RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,1	2,3	7	0,0	-5,2	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-1,1	17	7	0,0	-5,2		
1	11	1075	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	2,1	1	0,0	-4,8		
			Rara												RaraCls	168,0	0,3	12	0,0	-0,3	2,4	7	0,0	-5,5	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	12	0,0	-0,3	18	7	0,0	-5,5		
1	11	1076	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,2	2,2	1	0,0	-5,0		
			Rara												RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-0,1	2,0	7	0,0	-4,6	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	6	0,0	-0,1	15	7	0,0	-4,6		
1	11	1077	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls</											

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t'm)	(t)	(t'm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)
1	11	1289	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,1	2	6	0,0	-0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,3
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,2	0,5	10	0,0
1	11	1290	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	0,0	-0,2	3	10	0,0	-0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,2	0,4	1	0,0	-0,6
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,1	0,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-0,2	2,9	10	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,1	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	24	12	0,0	-0,2	185	10	0,1	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,1	2,0	1	0,1	0,1

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 12																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)		
1	12	37	Rara											RaraCls	168,0	0,8	9	0,0	-0,7	2,6	9	-0,1	-3,8		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	-0,1	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	9	0,0	-0,7	18	7	-0,1	-4,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	-0,1	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,6	2,4	1	-0,1	-3,6		
1	12	38	Rara										RaraCls	168,0	0,5	10	0,0	-1,1	2,3	7	0,0	-5,5			
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,0	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-1,1	17	7	0,0	-5,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	2,1	1	0,0	-5,0		
1	12	78	Rara										RaraCls	168,0	2,0	6	0,1	0,1	2,5	10	0,1	-4,5			
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,1	0,1	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	117	6	0,1	0,1	18	10	0,1	-4,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,1	0,1	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	0,1	0,1	2,2	1	0,1	-3,9		
1	12	79	Rara										RaraCls	168,0	1,3	12	0,0	-0,1	2,4	10	0,1	-5,0			
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,1	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	58	3	0,0	0,0	17	7	0,1	-5,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	0,0	2,2	1	0,1	-4,6		
1	12	126	Rara										RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	0,1	2,1	7	0,1	-4,3			
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,2	0,1	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	86	6	0,0	0,1	15	7	0,1	-4,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,1	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	0,2	2,0	1	0,1	-4,1		
1	12	127	Rara										RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	0,1	2,2	7	0,0	-5,0			
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	46	12	0,0	0,2	16	7	0,0	-5,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,0	1	0,0	-4,4		
1	12	169	Rara										RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	0,2	1,9	2	0,0	-4,5			
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	71	12	0,0	0,3	14	2	0,0	-4,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,8	1	0,0	-4,2		
1	12	170	Rara										RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	0,0	1,8	7	0,0	-4,9			
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,3	0,0	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	83	12	0,0	0,5	14	7	0,0	-4,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,7	1	0,0	-4,4		
1	12	222	Rara										RaraCls	168,0	0,3	7	0,0	0,0	2,6	1	0,1	-5,7			
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	7	0,0	0,0	19	1	0,1	-5,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	2,2	1	0,0	-5,2		
1	12	223	Rara										RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	0,0	2,0	10	0,0	-5,0			
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	9	0,0	0,0	15	10	0,0	-5,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	1,9	1	0,0	-4,7		
1	12	270	Rara										RaraCls	168,0	0,7	3	0,0	-0,1	2,5	1	0,0	-5,9			
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-5,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	3	0,0	-0,1	18	1	0,0	-5,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-5,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,1	2,2	1	0,0	-5,4		
1	12	271	Rara										RaraCls	168,0	0,3	3	0,0	0,0	2,1	10	0,0	-5,5			
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	3	0,0	0,0	16	10	0,0	-5,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	1,9	1	0,0	-5,1		
1	12	310	Rara										RaraCls	168,0	0,7	10	0,0	-0,2	2,5	2	0,0	-5,8			
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	10	0,0	-0,2	18	2	0,0	-5,8		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-5,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,3	2,4	1	0,0	-5,6		
1	12	311	Rara										RaraCls	168,0	0,9	3	0,0	-0,1	2,5	10	0,0	-5,7			
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	28	12	0,0	-0,1	18	10	0,0	-5,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-5,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,2	2,3	1	0,0	-5,4		
1	12	348	Rara										RaraCls	168,0	0,7	7	0,0	-1,4	3,2	7	-0,1	-6,5			
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,3	-0,1	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	7	0,0	-1,4	23	7	-0,1	-6,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	-0,1	-6,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,3	3,0	1	-0,1	-6,0		
1	12	349	Rara										RaraCls	168,0	0,7	10	0,0	-1,1	3,0	10	-0,1	-5,8			
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,1	-0,1	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	1	0,0	-1,1	22	10	-0,1	-5,8		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	-0,1	-5,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,1	2,8	1	-0,1	-5,5		
1	12	423	Rara										RaraCls	168,0	0,7	7	0,0	0,0	1,8	7	0,0	-4,0			
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	41	10	0,0	0,0	13	7	0,0	-4,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	1,5	1	0,0	-3,7		
1	12	424	Rara										RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	0,0	1,8	10	0,0	-4,3			
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	6	0,0	0,0	13	10	0,0	-4,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	1,7	1	0,0	-3,9		
1	12	462	Rara										RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	0,1	1,3	6	0,0	-3,0			
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	59	10	0,0	0,2	9	6	0,0	-3,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-2,6		
1	12	463	Rara										RaraCls	168,0	0,4	4	0,0	0,0	1,4	10	0,0	-3,4			
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,1	0,0	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	38	12	0,0	0,1	10	10	0,0	-3,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-3,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,1	1,3	1	0,0	-3,1		
1	12	506	Rara										RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,5	1,2	6	0,0	-2,6			
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,5	9	6	0,0	-2,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,9	1	0,0	-2,0		
1	12	507	Rara										RaraCls	168,0	0,2	9	0,0	-0,4	1,1	7	0,0	-2,5			
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	9	0,0	-0,4	8	7	0,0	-2,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	1,0	1	0,0	-2,4		

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 12																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)		
1	12	534	Rara												RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	0,1	0,5	6	0,0	-0,9	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	39	6	0,0	0,1	4	6	0,0	-0,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-0,6		
1	12	535	Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	0,1	0,5	7	0,0	-0,9		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	38	6	0,0	0,1	4	7	0,0	-0,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,1	0,5	1	0,0	-0,9		
1	12	552	Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	0,0	1,6	4	-0,1	-0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	-0,1	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	4	0,0	0,0	54	10	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,1	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	1,4	1	-0,1	-0,1	
1	12	553	Rara											RaraCls	168,0	0,6	4	0,0	0,0	1,8	7	-0,1	-0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	-0,1	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	4	0,0	0,0	58	4	-0,1	-0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,1	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	1,5	1	-0,1	-0,1	
1	12	646	Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-1,1	2,5	4	0,0	-5,8		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,1	18	4	0,0	-5,8		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	2,3	1	0,0	-5,5		
1	12	647	Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-0,1	2,3	10	0,0	-5,5		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	20	3	0,0	-0,1	17	10	0,0	-5,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,1	2,2	1	0,0	-5,1		
1	12	717	Rara											RaraCls	168,0	0,4	7	0,0	0,0	2,4	10	0,0	-5,3		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	12	0,0	0,1	17	10	0,0	-5,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	2,2	1	0,0	-4,8		
1	12	761	Rara											RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	0,0	2,3	10	0,0	-5,2		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	48	12	0,0	0,3	17	10	0,0	-5,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,1	1	0,0	-4,8		
1	12	812	Rara											RaraCls	168,0	0,2	1	0,0	0,0	2,1	10	0,0	-5,3		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,0	0,0	16	10	0,0	-5,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	1,9	1	0,0	-4,9		
1	12	859	Rara											RaraCls	168,0	0,3	1	0,0	0,0	2,3	10	0,0	-5,5		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	1	0,0	0,0	17	10	0,0	-5,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	2,2	1	0,0	-5,2		
1	12	912	Rara											RaraCls	168,0	0,7	3	0,0	-0,1	2,2	1	0,0	-5,5		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	3	0,0	-0,1	16	1	0,0	-5,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,1	2,1	1	0,0	-5,2		
1	12	978	Rara											RaraCls	168,0	0,5	10	0,0	-1,1	2,4	10	0,0	-5,3		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,0	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-1,1	18	10	0,0	-5,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	2,3	1	0,0	-5,0		
1	12	1075	Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,2	2,5	10	0,0	-5,5		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	3	0,0	-0,2	19	10	0,0	-5,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,2	2,2	1	0,0	-5,1		
1	12	1078	Rara											RaraCls	168,0	0,6	1	0,0	-0,1	1,9	1	0,0	-4,8		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	3	0,0	-0,1	14	1	0,0	-4,8		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,1	1,8	1	0,0	-4,5		
1	12	1079	Rara											RaraCls	168,0	0,9	9	0,0	-0,1	2,2	10	0,0	-5,0		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	6	0,0	-0,1	16	10	0,0	-5,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,1	2,1	1	0,0	-4,7		
1	12	1080	Rara											RaraCls	168,0	0,3	7	0,0	-0,1	1,7	7	0,0	-4,2		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	9	0,0	0,0	13	7	0,0	-4,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	1,6	1	0,0	-3,9		
1	12	1133	Rara											RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	0,0	1,4	7	0,0	-3,2		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-3,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	12	0,0	0,1	10	7	0,0	-3,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-3,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	1	0,0	-3,0		
1	12	1178	Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,4	1,0	6	0,0	-2,4		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,4	8	6	0,0	-2,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,9	1	0,0	-2,2		
1	12	1245	Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	0,0	0,9	6	0,0	-1,7		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	20	4	0,0	0,0	6	6	0,0	-1,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-1,2		
1	12	1248	Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	0,0	0,7	6	0,0	-1,6		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	6	0,0	0,0	5	6	0,0	-1,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-1,5		
1	12	1249	Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	0,0	0,9	7	0,0	-1,7		
			Freq	0,4	0,00	0	4																		

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 13																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)		
1	13	35	Rara											RaraCls	168,0	3,2	3	0,2	-4,5	12,1	3	0,6	-19,7		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-4,3	0,6	-19,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	3	0,2	-4,5	86	3	0,6	-19,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-4,3	0,6	-18,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,0	1	0,1	-4,3	11,7	1	0,6	-18,9		
1	13	38	Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-1,1	2,5	10	0,1	-5,2		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,0	0,1	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	10	0,0	-1,1	18	10	0,1	-5,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,0	2,2	1	0,0	-4,7		
1	13	77	Rara											RaraCls	168,0	2,0	6	-0,1	-2,0	7,3	1	-0,1	-17,3		
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-2,2	-0,1	-16,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	6	-0,1	-2,0	54	10	-0,1	-17,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-2,3	-0,1	-16,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,8	1	-0,1	-2,3	7,1	1	-0,1	-16,5		
1	13	79	Rara											RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-0,7	2,1	10	0,0	-4,9		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	0,0	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-0,7	15	10	0,0	-4,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,7	1,9	1	0,0	-4,4		
1	13	125	Rara											RaraCls	168,0	0,9	6	-0,1	-0,5	5,6	10	0,0	-14,5		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,7	0,0	-13,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	-0,1	-0,5	42	10	0,0	-14,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-13,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,7	5,2	1	0,0	-13,4		
1	13	127	Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	0,1	2,0	7	0,0	-4,9		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	45	12	0,0	0,1	15	7	0,0	-4,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,1	1,7	1	0,0	-4,3		
1	13	168	Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,4	5,0	10	0,0	-12,5		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-11,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,4	37	10	0,0	-12,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-11,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,4	4,6	1	0,0	-11,5		
1	13	170	Rara											RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	0,2	2,1	4	0,0	-4,8		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,3	0,0	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	100	9	0,0	0,3	15	4	0,0	-4,8		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,7	1	0,0	-4,4		
1	13	221	Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-0,2	3,9	6	0,1	-9,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-9,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	25	12	0,0	-0,2	29	12	0,0	-9,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-9,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,2	3,7	1	0,0	-9,2		
1	13	223	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,9	10	0,0	-4,9		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	60	10	0,0	0,3	14	10	0,0	-4,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,8	1	0,0	-4,7		
1	13	269	Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	0,1	2,8	12	0,0	-7,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,0	-6,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	38	3	0,0	0,1	21	12	0,0	-7,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-6,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,1	2,6	1	0,0	-6,6		
1	13	271	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	2,2	10	0,0	-5,5		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	53	3	0,0	0,2	16	10	0,0	-5,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,0	1	0,0	-5,1		
1	13	309	Rara											RaraCls	168,0	0,5	7	0,0	-0,1	2,5	10	0,0	-5,6		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	10	0,0	-0,1	18	10	0,0	-5,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,1	2,2	1	0,0	-5,2		
1	13	311	Rara											RaraCls	168,0	0,8	10	0,0	-0,2	2,6	10	-0,1	-5,7		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-5,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	18	12	0,0	-0,2	19	10	-0,1	-5,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-5,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,2	2,3	1	0,0	-5,4		
1	13	347	Rara											RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-0,9	2,4	10	0,1	-5,0		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,1	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-0,9	18	10	0,1	-5,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,1	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	2,2	1	0,1	-4,6		
1	13	349	Rara											RaraCls	168,0	0,6	1	0,0	-1,2	2,5	1	0,0	-5,7		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	1	0,0	-1,2	18	1	0,0	-5,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-5,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	2,3	1	0,0	-5,4		
1	13	417	Rara											RaraCls	168,0	0,8	7	0,0	0,1	2,1	8	0,0	-4,2		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,1	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	56	7	0,0	0,1	15	8	0,0	-4,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,1	2,0	1	0,0	-4,0		
1	13	422	Rara											RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	-0,1	1,9	7	0,0	-4,6		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	20	9	0,0	-0,1	14	7	0,0	-4,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,1	1,7	1	0,0	-4,2		
1	13	424	Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	0,0	1,9	10	0,0	-4,3		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	9	0,0	0,0	14	10	0,0	-4,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	1,7	1	0,0	-4,0		
1	13	461	Rara											RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-0,1	2,1	7	0,0	-4,7		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	37	6	0,0	-0,1	16	7	0,0	-4,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1																		

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 13																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)		
1	13	550	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	-0,1	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,7	1,9	1	-0,1	-3,2		
			Rara											RaraCls	168,0	2,4	10	0,1	-1,4	9,0	10	0,5	-4,3		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	-1,2	0,4	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	10	0,1	-1,4	87	10	0,5	-4,3		
1	13	553	Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,1	0,4	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	0,1	-1,1	6,3	1	0,4	-3,5		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	7	0,0	0,1	0,9	7	0,0	-0,3		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	37	7	0,0	0,1	16	4	0,0	-0,3		
1	13	648	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-0,3		
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	12	0,0	-1,7	3,4	12	0,1	-7,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,6	0,0	-6,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	0,0	-1,7	25	12	0,1	-7,0		
1	13	649	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,0	-6,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,6	2,9	1	0,0	-6,6		
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,1	-0,8	3,8	10	0,1	-8,1		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-0,9	0,1	-7,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	0,1	-0,8	28	10	0,1	-8,1		
1	13	718	Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,9	0,1	-7,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,1	-0,9	3,6	1	0,1	-7,4		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	-0,2	3,7	10	0,0	-8,9		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-0,2	28	10	0,0	-8,9		
1	13	762	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-8,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,2	3,4	1	0,0	-8,3		
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	0,0	3,5	10	0,0	-8,4		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-7,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	6	0,0	0,0	26	10	0,0	-8,4		
1	13	813	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-7,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	3,3	1	0,0	-7,8		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	0,0	3,1	10	0,0	-7,5		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-7,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	29	12	0,0	0,0	23	10	0,0	-7,5		
1	13	860	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-7,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	2,9	1	0,0	-7,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,1	12	0,0	0,1	2,7	10	0,0	-6,7		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,0	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	28	12	0,0	0,1	20	10	0,0	-6,7		
1	13	913	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-6,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,5	1	0,0	-6,2		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	10	0,0	-0,2	2,4	10	0,0	-5,7		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-5,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-0,2	18	10	0,0	-5,7		
1	13	979	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-5,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	2,2	1	0,0	-5,4		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	10	0,0	-1,0	2,1	10	0,0	-5,2		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	10	0,0	-1,0	16	10	0,0	-5,2		
1	13	1079	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	1,9	1	0,0	-4,8		
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	7	0,0	-0,1	2,1	1	0,0	-4,9		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	7	0,0	-0,1	16	1	0,0	-4,9		
1	13	1081	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,1	2,0	1	0,0	-4,7		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	0,0	2,1	7	0,0	-4,7		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	7	0,0	0,0	16	10	0,0	-4,8		
1	13	1082	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	1,9	1	0,0	-4,5		
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	7	0,0	0,0	1,9	10	0,0	-4,4		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	9	0,0	0,0	14	10	0,0	-4,4		
1	13	1134	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	1,7	1	0,0	-4,1		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	4	0,0	0,0	1,7	10	0,0	-3,8		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	6	0,0	0,0	12	10	0,0	-3,8		
1	13	1179	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	1,5	1	0,0	-3,4		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	10	0,0	-0,6	1,5	10	0,0	-3,3		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	10	0,0	-0,6	11	10	0,0	-3,3		
1	13	1249	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,3	1	0,0	-2,9		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	0,0	0,8	9	0,0	-1,6		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	6	0,0	0,0	6	12	0,0	-1,8		
1	13	1251	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-1,6		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	0,0	1,2	4	0,0	-2,5		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	6	0,0	0,0	9	4	0,0	-2,5		
1	13	1252	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	1,0	1	0,0	-2,3		
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-0,1	0,9	7	0,0	-1,9		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	6	0,0	-0,1	6	7	0,0	-1,9		
1	13	1292	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,8	1	0,0	-1,7		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,3	0,3	9	0,0	-0,5		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,3	2	9	0,0	-0,5		
1	13	1294	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,2	1	0,0	-0,5		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	12	0,0	-0,2	0,8	7	0,0	-0,6		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,2	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	12	0,0	-0,2	5	7	0,0	-0,6		
1	13	1295	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,6	1	0,0	-0,7		
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	7	0,0	-0,2	3,1	7	-0,1	0,2		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,2	-0,1	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	29	7	0,0	-0,2	200	7	-0,1	0,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	-0,1	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,2	2,3	1	-0,1	0,1		

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO A - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 14																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	14	94	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	0,0	-12,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	44	12	-0,1	-0,3	40	6	0,1	-13,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-12,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	4,5	1	0,0	-12,0	
			Rara											RaraCls	168,0	8,0	6	-0,4	1,7	7,2	4	-0,4	-9,7	
1	14	113	Freq	0,4	0,00	0	1	-0,3	2,7	-0,4	-9,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	810	12	-0,3	3,6	50	4	-0,4	-9,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	2,7	-0,4	-8,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,0	1	-0,3	2,7	6,5	1	-0,4	-8,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	3,8	12	0,1	-8,0	
1	14	137	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	8,0	0,1	-7,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	1326	4	0,0	10,0	28	12	0,1	-8,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	8,2	0,1	-7,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	3,2	1	0,1	-7,4	
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	3	0,1	-0,7	4,1	10	0,1	-9,5	
1	14	156	Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	-0,7	0,1	-8,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	6	0,0	-0,4	30	10	0,1	-9,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,7	0,1	-8,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,1	-0,7	3,6	1	0,1	-8,6	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	4	0,0	-1,2	3,7	10	0,0	-9,8	
1	14	180	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,0	0,0	-9,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	4	0,0	-1,2	28	10	0,0	-9,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-9,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,0	3,4	1	0,0	-9,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	1	0,0	-1,0	3,1	1	0,0	-7,4	
1	14	208	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-6,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	1	0,0	-1,0	23	1	0,0	-7,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-6,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	2,8	1	0,0	-6,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	3	0,0	-1,5	3,3	7	0,0	-8,7	
1	14	235	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,2	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	3	0,0	-1,5	25	7	0,0	-8,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	3,0	1	0,0	-8,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,4	2,8	4	0,1	-6,4	
1	14	259	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,1	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	9	0,0	-0,4	21	4	0,1	-6,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	2,5	1	0,0	-5,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	3	-0,1	-1,0	2,7	1	0,0	-7,0	
1	14	280	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,8	0,0	-6,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	3	-0,1	-1,0	20	1	0,0	-7,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,7	2,5	1	0,0	-6,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	4	-0,1	-0,7	4,2	4	-0,1	-8,5	
1	14	299	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	-0,1	-7,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	4	-0,1	-0,7	30	4	-0,1	-8,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	-0,1	-7,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,6	3,6	1	-0,1	-7,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,6	2,2	10	0,0	-5,7	
1	14	317	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,5	0,0	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,6	17	10	0,0	-5,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	2,0	1	0,0	-5,2	
			Rara											RaraCls	168,0	1,9	4	0,1	-2,6	5,9	4	0,2	-11,3	
1	14	322	Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-2,3	0,2	-10,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	4	0,1	-2,6	43	4	0,2	-11,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-2,3	0,2	-9,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	0,1	-2,3	5,0	1	0,2	-9,7	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	10	0,0	-1,0	2,2	10	-0,1	-4,6	
1	14	364	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	-0,1	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-1,0	16	10	-0,1	-4,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	-0,1	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	2,0	1	-0,1	-4,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,3	2,9	4	0,0	-6,7	
1	14	377	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-6,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,3	21	4	0,0	-6,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-6,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,3	2,6	1	0,0	-6,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	0,0	1,3	4	0,0	-3,1	
1	14	428	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	35	9	0,0	0,0	10	4	0,0	-3,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-2,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	1,2	1	0,0	-2,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,7	3,1	12	0,0	-7,2	
1	14	447	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,8	0,0	-6,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,7	23	12	0,0	-7,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-6,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,8	2,7	1	0,0	-6,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,3	1,2	6	0,0	-2,9	
1	14	481	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,2	9	6	0,0	-2,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,1	1	0,0	-2,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	-0,1	-0,8	2,4	6	-0,1	-2,8	
1	14	495	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-1,0	-0,1	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	-0,1	-0,8	17	12	0,0	-5,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	-0,1	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,0	2,0	1	-0,1	-3,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,7	1,4	6	0,0	-2,7	
1	14	518	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,0	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,7	10	6	0,0	-2,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,0	1	0,0	-2,1	
			Rara											RaraCls	168,0	1,6	6	-0,1	0,0	2,1	6	0,1	-1,8	
1	14	523	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,1	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	75	6	-0,1	0,0	14	6	0,1	-1,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	-2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-0,1	1,4	1	0,1	-2,1	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	6	-0,1	0,0	0,7	6	0,0	-1,4	
1	14	538	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	85	6	-0,1	0,0	5	6	0,0	-1,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-1,1	
			Rara											RaraCls	168,0	8,0	5	0,3	-1,9	18,9	5	0,9	-4,5	
1	14	542	Freq	0,4	0,00	0	2	0,3	-1,6	0,8	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	189	11	0,3	-1,7	404	11	0,8	-4,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	-1,6	0,7	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	6,8	1	0,3	-1,6	16,3	1	0,7	-3,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-0,1	0,9	12	0,0	-0,4	
1	14	650	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	12	0,0	-0,1	11	12	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,6	1	0,0	-0,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	12	0,0	0,2	0,0	0	0,0	0,0	
1	14	651	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,3	0,0	0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	6								

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 14																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	14	654	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	6	0,0	-0,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	11,4	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	1644	7	0,0	12,7	20	6	0,0	-0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	11,5	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-0,1	
1	14	655	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	10,4	0,0	2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	1541	10	0,1	11,6	628	12	0,1	3,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	10,5	0,0	2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	14	763	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	10,1	0,0	2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	1500	4	0,0	11,7	447	4	0,0	2,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	10,1	0,0	2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	14	764	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	9,3	0,0	0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	1313	4	0,0	10,1	168	4	0,0	0,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	9,2	0,0	0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	14	765	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	6,9	0,1	1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	985	10	0,0	7,6	428	12	0,1	2,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	6,8	0,1	1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	14	766	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	12	0,0	-0,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	1,5	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	233	9	0,0	1,7	2	12	0,0	-0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,4	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,4	
1	14	767	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	4	0,0	-0,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	2,0	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	305	4	0,0	2,2	2	4	0,0	-0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,0	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,5	
1	14	768	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	6	0,0	-0,9	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	1,4	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	252	6	0,0	1,5	4	6	0,0	-0,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,3	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-0,7	
1	14	814	Rara											RaraCls	168,0	0,7	3	0,0	-1,2	1,3	1	0,0	-3,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	3	0,0	-1,2	10	1	0,0	-3,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-2,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,2	1	0,0	-2,8	
1	14	815	Rara											RaraCls	168,0	0,7	3	0,0	-1,5	0,9	4	0,0	-2,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,3	0,0	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	3	0,0	-1,5	6	4	0,0	-2,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,3	0,8	1	0,0	-1,8	
1	14	816	Rara											RaraCls	168,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,6	4	0,0	-3,6	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,8	0,0	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	1	0,0	-0,9	12	4	0,0	-3,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,8	1,4	1	0,0	-3,2	
1	14	861	Rara											RaraCls	168,0	0,6	3	0,0	-1,0	1,8	7	0,0	-4,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,8	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	3	0,0	-1,0	14	7	0,0	-4,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	1,7	1	0,0	-4,1	
1	14	862	Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-1,1	1,5	4	0,0	-3,7	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	1	0,0	-1,1	11	4	0,0	-3,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,4	1	0,0	-3,3	
1	14	863	Rara											RaraCls	168,0	0,4	10	0,0	-0,7	2,3	4	0,0	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	10	0,0	-0,7	17	4	0,0	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	2,0	1	0,0	-4,7	
1	14	914	Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,8	1,9	7	0,0	-4,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	1	0,0	-0,8	14	7	0,0	-4,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	1,8	1	0,0	-4,3	
1	14	915	Rara											RaraCls	168,0	0,5	7	0,0	-1,1	1,9	7	0,0	-4,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,0	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	7	0,0	-1,1	14	4	0,0	-4,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	1,7	1	0,0	-4,3	
1	14	916	Rara											RaraCls	168,0	0,6	4	0,0	-0,8	2,9	4	0,1	-6,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,7	0,0	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	4	0,0	-0,8	21	4	0,1	-6,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-5,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,7	2,5	1	0,0	-5,4	
1	14	980	Rara											RaraCls	168,0	0,4	10	0,0	-1,0	1,9	7	0,0	-4,6	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	10	0,0	-1,0	14	7	0,0	-4,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,7	1	0,0	-4,2	
1	14	981	Rara											RaraCls	168,0	0,4	4	0,0	-1,1	2,0	4	0,0	-5,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,0	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	4	0,0	-1,1	15	4	0,0	-5,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	1,8	1	0,0	-4,6	
1	14	982	Rara											RaraCls	168,0	0,8	4	0,0	-1,5	2,7	4	0,0	-6,3	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,3	0,0	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	4	0,0	-1,5	20	4	0,0	-6,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-5,6	0,000												

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 14																							
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	14	1089	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	1,7	1	0,0	-4,1
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,4	2,6	4	0,0	-6,1
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-5,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,4	19	4	0,0	-6,1
1	14	1135	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	2,4	1	0,0	-5,7
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	12	0,0	-0,5	1,4	6	0,0	-3,3
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,5	0,0	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	12	0,0	-0,5	10	4	0,0	-3,3
1	14	1136	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-3,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,2	1	0,0	-3,0
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	-0,9	1,6	12	0,0	-3,6
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-0,9	12	4	0,0	-3,8
1	14	1137	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,4	1	0,0	-3,6
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-0,7	2,0	10	0,0	-4,5
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,7	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,7	15	10	0,0	-4,5
1	14	1180	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	1,8	1	0,0	-4,1
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,6	1,3	6	0,0	-2,7
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,6	10	6	0,0	-2,7
1	14	1181	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,0	1	0,0	-2,4
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,6	1,7	12	0,1	-3,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,6	12	12	0,1	-3,0
1	14	1182	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,2	1	0,0	-2,9
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-0,8	2,1	12	0,1	-4,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,9	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,8	15	12	0,1	-4,0
1	14	1234	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,5	1	0,0	-3,6
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	6	-0,1	-0,2	1,1	6	0,0	-2,1
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	56	12	0,0	0,0	8	6	0,0	-2,1
1	14	1253	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	0,7	1	0,0	-1,6
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	6	0,0	-0,1	1,2	6	0,0	-2,1
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-1,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	34	12	0,0	-0,1	8	6	0,0	-2,1
1	14	1254	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,8	1	0,0	-1,8
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	0,2	1,3	6	0,0	-2,3
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	87	6	0,0	0,2	9	6	0,0	-2,3
1	14	1255	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-2,2
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,8	12	0,0	-3,5
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,6	0,0	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	164	6	0,0	0,6	13	12	0,0	-3,5
1	14	1256	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,6	0,0	-3,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,6	1	0,0	-3,1
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,4	6	-0,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	1,3	-0,1	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	323	6	0,1	1,4	61	6	-0,1	0,0
1	14	1257	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,3	-0,1	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	1	-0,1	-0,8
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-0,1	0,9	6	0,0	-1,5
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	41	9	0,0	0,2	6	6	0,0	-1,5
1	14	1258	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-1,3
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	12	0,0	-0,1	1,2	6	0,1	-1,5
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	47	12	0,0	-0,1	8	6	0,1	-1,5
1	14	1259	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	0,8	1	0,0	-1,5
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	12	0,0	0,0	1,7	6	0,1	-1,6
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,1	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	60	12	0,0	0,0	11	6	0,1	-1,6
1	14	1277	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-1,7
			Rara											RaraCls	168,0	1,6	12	0,1	-0,1	0,5	12	0,0	-0,6
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	62	12	0,1	-0,1	3	12	0,0	-0,6
1	14	1296	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,7
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	12	0,0	-0,1	0,8	12	0,0	-0,6
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	38	12	0,0	-0,1	5	12	0,0	-0,6
1	14	1297	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	-0,6
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-0,3	0,8	6	0,1	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	12	0,0	-0,3	6	6	0,1	-0,7
1	14	1298	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,4	1	0,0	-0,7
			Rara											RaraCls	168,0	1,1	12	0,0	-0,3	4,3	6	0,2	-0,5
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,1	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	12	0,0	-0,3	141	6	0,2	-0,5
1	14	1299	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,1	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,3	2,4	1	0,1	-0,6
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	8	-0,1	-0,8	2,7	6	0,2	-3,2
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,7	0,1	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	8	-0,1	-0,8	19	6	0,2	-3,2
1	14	1300	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,1	-3,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	-0,1	-0,7	2,1	1	0,1	-3,0
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	0,0	0,6	12	0,0	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	32	12	0,0	0,0	6	12	0,0	-0,3
1	14	1301	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,3
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	0,0	0,7	6	0,0	-0,4
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	6	0,0	0,0	5	6	0,0	-0,4
1	14	1302	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-0,3
			Rara											RaraCls	168,0	3,2	5	-0,1	-0,4	5,4	4	-0,2	0,3
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	-0,3	-0,2	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	105	5	-0,1	-0,4	344	5	-0,2	0,4
Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,3	-0,2	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,7	1	-0,1	-0,3	4,7	1	-0,2	0,2			

Filo Iniziale : Numero del filo iniziale
Filo Finale : Numero del filo finale
Quota Iniziale : Altezza del nodo iniziale
Quota Finale : Altezza del nodo finale
Tratto : Numero della suddivisione dell'elemento. Se l'elemento è unico, ovvero non suddiviso in più tratti, la colonna è bianca
Sez. : Numero della sezione in archivio
Bas : Base della sezione
Alt : Altezza della sezione
GRd : Coefficiente di amplificazione dei momenti resistenti per il calcolo del taglio di progetto
Passo : Passo staffe
Lun : Lunghezza del tratto da staffare

Travi

G : carichi permanenti distribuiti
 $g+s*q$: carichi permanenti più aliquota sismica dei carichi variabili distribuiti
Concio : i = iniziale; c = campata; f = finale
 $MRu+$, $MRu-$: Momenti resistenti positivi e negativi
 x/d : posizione adimensionalizzata dell'asse neutro
 V_{max} , V_{min} : Valore massimo e minimo del taglio di progetto
 VR_{cd} : Taglio resistente del calcestruzzo
 VR_{sd} : Taglio resistente dell'acciaio
 $SovrRes$: Taglio Sovraresistente calcolato in base ai momenti resistenti della trave
con $q=1$: Taglio calcolato utilizzando lo spettro elastico ovvero con $q=1$
Limite : Segnala quale taglio è stato utilizzato come limite per la verifica:
SovRes -> Taglio SovraResistente
 $q=1$ -> Taglio da spettro elastico

Pilastri

Concio : i = iniziale; c = campata; f = finale
 α_x e α_y : coefficienti di sovraresistenza del momento di verifica del pilastro in direzione X e Y
 α_x*M_x , M_y , N : Sollecitazioni di progetto per il sisma in direzione X
 M_x , α_y*M_y , N : Sollecitazioni di progetto per il sisma in direzione Y
 M_{rux} , M_{ruy} : Momenti resistenti del pilastro nelle due direzioni
 V_x , V_y : Tagli di progetto calcolati dai momenti resistenti del pilastro, amplificati del coefficiente g_{Rd} . Al fine della verifica, i due tagli di progetto, vengono considerati agenti indipendentemente e vengono accoppiati con il taglio di calcolo in direzione ortogonale
 V_{Rxd} , VR_{yd} : Taglio resistente in direzione X e Y . I tagli resistenti possono essere riferiti o al cls o alle staffe in base a quale materiale ha un coefficiente di impegno maggiore
Limite : Segnala quale taglio è stato utilizzato come limite per la verifica:
Svr -> Taglio SovraResistente
 $q=1$ -> Taglio da spettro elastico

Riepilogo taglio

Pilastri

Tagli Analisi : Tagli di calcolo determinati dalla risoluzione della struttura con lo spettro di progetto
Tagli Progetto : Tagli di progetto che soddisfano le gerarchie di resistenza utilizzati per la verifica. I tagli sono calcolati con le formule di gerarchia di resistenza ma, a scelta dell'utente, possono essere limitati superiormente dai tagli provenienti dall'analisi con lo spettro elastico ($q=1$). Dapprima si effettuano le due verifiche con i tagli progetto agenti indipendentemente, successivamente vengono combinati con i tagli di calcolo dell'analisi agenti in direzione ortogonale
Tagli Resisten. calcestruzzo : Taglio resistente in direzione X e Y riferito alla crisi calcestruzzo del calcestruzzo calcolato con la formula [4.1.19] del DM 2008
Coeff. : Coefficiente di impegno a taglio del cls. La sezione è verificata se il coefficiente è minore di 1
Tagli Resisten. : Taglio resistente in direzione X e Y riferito alla crisi delle staffe calcolato con la formula

Staffe : [4.1.18] del DM 2008
Coeff. : Coefficiente di impegno a taglio delle staffe. La sezione è verificata se il coefficiente è minore di 1
Tagli con $q=1$: Tagli calcolati con lo spettro SLV elastico ($q=1$)
Tagli SovraRes : Tagli calcolati dai momenti resistenti del pilastro amplificati del coefficiente gRd

Gerarchia Trave-Colonna

Nodo3d : Numero del nodo dove si effettua il controllo di gerarchia
Filo, Quota : Numero del filo e quota del nodo in esame
PilInf, PilSup : Numero del pilastro inferiore e superiore collegati al Nodo3d
TravX+; TravX- : Numero delle travi in direzione X collegate al Nodo3d
TravY+; TravY- : Numero delle travi in direzione Y collegate al Nodo3d
SMxc,pl,Rd : Sommatoria dei momenti plastici delle colonne in direzione X
gSMxb,pl,Rd : Sommatoria dei momenti plastici delle travi in direzione X amplificate del coefficiente di sovraresistenza
SMyc,pl,Rd : Sommatoria dei momenti plastici delle colonne in direzione Y
gSMyb,pl,Rd : Sommatoria dei momenti plastici delle travi in direzione Y amplificate del coefficiente di sovraresistenza
Flag Verifica : Flag di controllo ($SMyc,pl,Rd > gSMyb,pl,Rd$) :
 - "OK" = Gerarchia della resistenza soddisfatta
 - "Elastico" = Colonna protetta dalla plasticizzazione anticipata in quanto sovraresistente rispetto all'azione sismica elastica ($q=1$)

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																		
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																		
Trave	Filo	Quota (m)	Asse X							Asse Y					N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m				
Asta:	82	161	9,52	0	3903	3903	47467	8009	2068	8201	10269	18774	16829	0	204498		1	
		248	9,52	0	3903	3903	47467	8009	1877	8201	10078	18774	16829	0	204498		OK	
Asta:	88	161	12,57	0	3903	3903	47467	8009	131	8201	8332	18774	16829	0	204498		1	
		248	12,57	0	3903	3903	47467	8009	121	8201	8322	18774	16829	0	204498		OK	
Asta:	89	248	12,57	0	3816	3816	47467	8009	1738	8017	9756	18774	16829	0	204498		1	
		160	12,57	0	3816	3816	47467	8009	1965	8017	9982	18774	16829	0	204498		OK	

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - PILASTRI																
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER I PILASTRI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																
Pilastro	Filo	Quota (m)	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m		ClasProf. STATUS
Asta: 50	161	3,54	6	5	12	47467		8009	15	43	58	18774		16829		1
	161	0,50	6	5	12	47467		8009	15	43	58	18774		16829		OK
Asta: 51	248	6,04	2	6	8	47467		8009	1	8	9	18774		16829		1
	248	0,50	2	6	8	47467		8009	1	8	9	18774		16829		OK
Asta: 57	161	6,04	3	2	6	47467		8009	36	30	67	18774		16829		1
	161	3,54	3	2	6	47467		8009	36	30	67	18774		16829		OK
Asta: 69	161	9,52	21	7	28	47467		8009	19	28	47	18774		16829		1
	161	6,04	21	7	28	47467		8009	19	28	47	18774		16829		OK
Asta: 70	248	9,52	50	23	73	47467		8009	27	37	64	18774		16829		1
	248	6,04	50	23	73	47467		8009	27	37	64	18774		16829		OK
Asta: 83	160	12,57	1	3	5	47467		8009	192	142	334	18774		16829		1
	160	9,52	1	3	5	47467		8009	192	142	334	18774		16829		OK
Asta: 84	161	12,57	37	14	51	47467		8009	48	91	139	18774		16829		1

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - PILASTRI															
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER I PILASTRI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI															
Pilastro	Filo	Quota (m)	Asse X -----						Asse Y -----						ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	
	161	9,52	37	14	51	47467		8009	48	91	139	18774		16829	OK
Asta:	85	248	12,57	69	30	99	47467	8009	428	306	734	18774		16829	1
		248	9,52	69	30	99	47467	8009	428	306	734	18774		16829	OK

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - GERARCHIA TRAVE/COLONNA														
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LA GERARCHIA TRAVE/COLONNA DI TELAI IN ACCIAIO SISMORESISTENTI														
Nodo3d	Filo	Quota (m)	PilInf Num3d	PilSup Num3d	TravX+ Num3d	TravX- Num3d	TravY+ Num3d	TravY- Num3d	ΣMxc,pl,Rd kg*m	gΣMxb,pl,Rd kg*m	ΣMyc,pl,Rd kg*m	gΣMyb,pl,Rd kg*m	Flag Verifica	
180	161	3,54	50	57				55	33657	18512			OK	
317	161	6,04	57	69				68	33657	18512			OK	
318	248	6,04	51	70				68	33657	18512			OK	
481	161	9,52	69	84	82			80	33657	30341			OK	
482	248	9,52	70	85		82		79	33657	30341			OK	

BLOCCO B – FASCICOLO DEI CALCOLI

RELAZIONE DI CALCOLO

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

- **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 14/01/2008 pubblicato nel suppl. 30 G.U. 29 del 4/02/2008, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 "*Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*".

- **METODI DI CALCOLO**

I metodi di calcolo adottati per il calcolo sono i seguenti:

1. Per i carichi statici: *METODO DELLE DEFORMAZIONI*;
2. Per i carichi sismici: metodo dell'*ANALISI MODALE* o dell'*ANALISI SISMICA STATICA EQUIVALENTE*.

Per lo svolgimento del calcolo si è accettata l'ipotesi che, in corrispondenza dei piani sismici, i solai siano infinitamente rigidi nel loro piano e che le masse ai fini del calcolo delle forze di piano siano concentrate alle loro quote.

- **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

Il calcolo degli spostamenti e delle caratteristiche viene effettuato con il metodo degli elementi finiti (F.E.M.).

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

- 1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.

2) L'elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

Assemblate tutte le matrici di rigidezza degli elementi in quella della struttura spaziale, la risoluzione del sistema viene perseguita tramite il *metodo di Cholesky*.

Ai fini della risoluzione della struttura, gli spostamenti X e Y e le rotazioni attorno l'asse verticale Z di tutti i nodi che giacciono su di un impalcato dichiarato rigido sono mutuamente vincolati.

- **RELAZIONE SUI MATERIALI**

Le caratteristiche meccaniche dei materiali sono descritti nei tabulati riportati nel seguito per ciascuna tipologia di materiale utilizzato.

- **ANALISI SISMICA DINAMICA A MASSE CONCENTRATE**

L'analisi sismica dinamica è stata svolta con il metodo dell'analisi modale; la ricerca dei modi e delle relative frequenze è stata perseguita con il metodo delle *"iterazioni nel sottospazio"*.

I modi di vibrazione considerati sono in numero tale da assicurare l'eccitazione di più dell'85% della massa totale della struttura.

Per ciascuna direzione di ingresso del sisma si sono valutate le forze modali che vengono applicate su ciascun nodo spaziale (tre forze, in direzione X, Y e Z, e tre momenti).

Per la verifica della struttura si è fatto riferimento all'analisi modale, pertanto sono prima calcolate le sollecitazioni e gli spostamenti modali e poi viene calcolato il loro valore efficace.

I valori stampati nei tabulati finali allegati sono proprio i suddetti valori efficaci e pertanto l'equilibrio ai nodi perde di significato. I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici per ottenere le sollecitazioni per sisma nelle due direzioni di calcolo.

Gli angoli delle direzioni di ingresso dei sismi sono valutati rispetto all'asse X del sistema di riferimento globale.

- **VERIFICHE**

Le verifiche, svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio, si ottengono involupando tutte le condizioni di carico prese in considerazione.

In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo

asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

Per l'elemento trave, l'armatura si determina suddividendola in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante, valutando per tali conci le massime aree di armatura superiore ed

inferiore richieste in base ai momenti massimi riscontrati nelle varie combinazioni di carico esaminate. Lo stesso criterio è stato adottato per il calcolo delle staffe.

Anche l'elemento pilastro viene scomposto in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante. Vengono però riportate le armature massime richieste nella metà superiore (testa) e inferiore (piede).

La fondazione su travi rovesce è risolta contemporaneamente alla sovrastruttura tenendo in conto sia la rigidezza flettente che quella torcente, utilizzando per l'analisi agli elementi finiti l'elemento asta su suolo elastico alla *Winkler*.

Le travate possono incrociarsi con angoli qualsiasi e avere dei disassamenti rispetto ai pilastri su cui si appoggiano.

La ripartizione dei carichi, data la natura matriciale del calcolo, tiene automaticamente conto della rigidezza relativa delle varie travate convergenti su ogni nodo.

Le verifiche per gli elementi bidimensionali (setti) vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

• DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.

Per il calcolo delle armature sono stati rispettati i minimi di legge di seguito riportati:

TRAVI:

Area minima delle staffe pari a $1.5 \cdot b \text{ mm}^2/\text{ml}$, essendo b lo spessore minimo dell'anima misurato in mm, con passo non maggiore di 0,8 dell'altezza utile e con un minimo di 3 staffe al metro. In prossimità degli appoggi o di carichi concentrati per una lunghezza pari all'altezza utile della sezione, il passo minimo sarà 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale.

Armatura longitudinale in zona tesa $\geq 0,15\%$ della sezione di calcestruzzo. Alle estremità è disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire, allo stato limite ultimo, uno sforzo di trazione uguale al taglio.

In zona sismica, nelle zone critiche il passo staffe è non superiore al minimo di:

- un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;
- 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CDA e CDB;
- 24 volte il diametro delle armature trasversali.

Le zone critiche si estendono, per CDB e CDA, per una lunghezza pari rispettivamente a 1 e 1,5 volte l'altezza della sezione della trave, misurata a partire dalla faccia del nodo trave-pilastro. Nelle zone critiche della trave il rapporto fra l'armatura compressa e quella tesa è maggiore o uguale a 0,5.

PILASTRI:

Armatura longitudinale compresa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di $0,10 \cdot N_{ed}/f_{yd}$;

Barre longitudinali con diametro $\geq 12 \text{ mm}$;

Diametro staffe $\geq 6 \text{ mm}$ e comunque $\geq 1/4$ del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.

In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

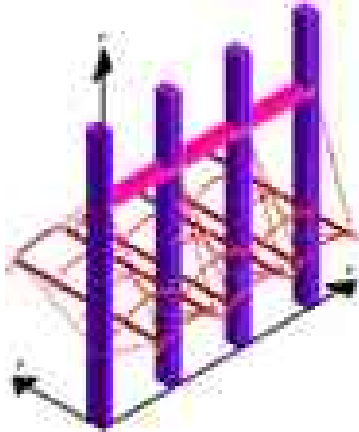
- $1/3$ e $1/2$ del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CDA e CDB;
- 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CDA e CDB;

- 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CDA e CDB.

- **SISTEMI DI RIFERIMENTO**

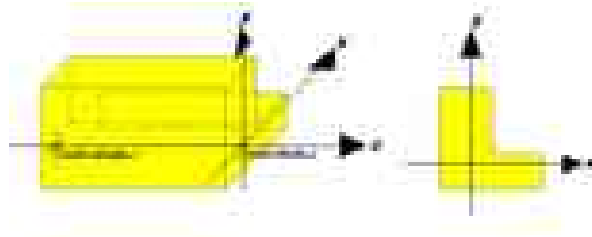
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

Il sistema di riferimento globale è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali (O-XYZ) dove l'asse Z rappresenta l'asse verticale rivolto verso l'alto. Le rotazioni sono considerate positive se concordi con gli assi vettori:



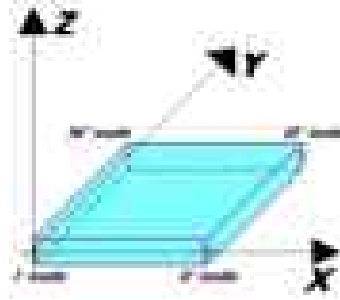
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

Il sistema di riferimento locale delle aste, inclinate o meno, è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse Z coincidente con l'asse longitudinale dell'asta ed orientamento dal nodo iniziale al nodo finale, gli assi X ed Y sono orientati come nell'archivio delle sezioni:



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse X coincidente con la direzione fra il primo ed il secondo nodo di input, l'asse Y giacente nel piano dello shell e l'asse Z in direzione dello spessore:



- **UNITÀ DI MISURA**

Si adottano le seguenti unità di misura:

- [lunghezze] = m
- [forze] = kgf / daN
- [tempo] = sec
- [temperatura] = °C

- **CONVENZIONI SUI SEGNI**

I carichi agenti sono:

- 1) Carichi e momenti distribuiti lungo gli assi coordinati;
- 2) Forze e coppie nodali concentrate sui nodi.

Le forze distribuite sono da ritenersi positive se concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta, quelle concentrate sono positive se concordi con il sistema di riferimento globale.

I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Tabella delle caratteristiche statiche dei profili e caratteristiche materiali.

Sez.	:	Numero d'archivio della sezione
U	:	Perimetro bagnato per metro di sezione
P	:	Peso per unità di lunghezza
A	:	Area della sezione
A _x	:	Area a taglio in direzione X
A _y	:	Area a taglio in direzione Y
J _x	:	Momento d'inerzia rispetto all'asse X
J _y	:	Momento d'inerzia rispetto all'asse Y
J _t	:	Momento d'inerzia torsionale
W _x	:	Modulo di resistenza a flessione, asse X
W _y	:	Modulo di resistenza a flessione, asse Y
W _t	:	Modulo di resistenza a torsione
i _x	:	Raggio d'inerzia relativo all'asse X
i _y	:	Raggio d'inerzia relativo all'asse Y
sver	:	Coefficiente per verifica a svergolamento ($h/(b \cdot i)$)
E	:	Modulo di elasticità normale
G	:	Modulo di elasticità tangenziale
s _{amm}	:	Tensione ammissibile
lambda	:	Valore massimo della snellezza
fe	:	Tipo di acciaio (1 = Fe360; 2 = Fe430; 3 = Fe510)
Ω	:	Prospetto per i coefficienti Ω (1 = a; 2 = b; 3 = c; 4 = d – Per le sezioni in legno: 5 = latifoglie dure; 6 = conifere)
Caric. extra	:	Coefficiente per carico estradossato per la verifica allo svergolamento
E.lim.	:	Eccentricità limite per evitare la verifica allo svergolamento
Coeff.'ni'	:	Coefficiente "ni"
ver.	:	-1 = non esegue verifica; 0 = verifica solo aste tese; 1 = verifica completa
gamma	:	peso specifico del materiale
W _x Plast.	:	Modulo di resistenza plastica in direzione X
W _y Plast.	:	Modulo di resistenza plastica in direzione Y
W _t Plast.	:	Modulo di resistenza plastica torsionale
A _x Plast.	:	Area a taglio plastica direzione X
A _y Plast.	:	Area a taglio plastica direzione Y
I _w	:	Costante di ingobbamento (momento di inerzia settoriale)
Num.Rit.Tors	:	Numero di ritegni torsionali

Tabella di stampa dell'archivio materiali.

Materiale N.ro	:	Numero identificativo del materiale in esame
Densità	:	Peso specifico del materiale
E _x * 1E3	:	Modulo elastico in direzione x moltiplicato per 10 al cubo
Ni.x	:	Coefficiente di Poisson in direzione x
Alfa.x	:	Coefficiente di dilatazione termica in direzione x
E _y * 1E3	:	Modulo elastico in direzione y moltiplicato per 10 al cubo
Ni.y	:	Coefficiente di Poisson in direzione y
Alfa.y	:	Coefficiente di dilatazione termica in direzione y
E11 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 1a colonna
E12 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 2a colonna
E13 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 3a colonna
E22 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 2a colonna
E23 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 3a colonna
E33 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 3a riga - 3a colonna

Tabella di stampa dell'archivio shell.

Sezione N.ro	:	Numero identificativo dell'archivio sezioni (dal numero 601 in poi)
Spessore	:	Spessore dell'elemento
Base foro	:	Base di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
Altezza foro	:	Altezza di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
Codice	:	Codice identificativo della posizione del foro (1 = al centro; 0 = qualunque posizione)
Ascissa foro	:	Ascissa dello spigolo inferiore sinistro del foro
Ordinata foro	:	Ordinata dello spigolo inferiore sinistro del foro
Tipo mater.	:	Numero di archivio dei materiali shell
Tipo elem.	:	Schematizzazione dell'elemento a livello di calcolo: 0 = Lastra – Piastra 1 = Lastra 2 = Piastra

Tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le aste in elevazione, per quelle di fondazione, per i pilastri e per i setti.

Crit.N.ro	:	Numero indicativo del criterio di progetto
Elem.	:	Tipo di elemento strutturale
%Rig.Tors.	:	Percentuale di rigidità torsionale
Mod. E	:	Modulo di elasticità normale
Poisson	:	Coefficiente di Poisson
Sgmc	:	Tensione massima di esercizio del calcestruzzo
tauc0	:	Tensione tangenziale minima
tauc1	:	Tensione tangenziale massima
Sgmf	:	Tensione massima di esercizio dell'acciaio
Om.	:	Coefficiente di omogeneizzazione
Gamma	:	Peso specifico del materiale
Coprstaffa	:	Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo
Fi min.	:	Diametro minimo utilizzabile per le armature longitudinali
Fi st.	:	Diametro delle staffe
Lar. st.	:	Larghezza massima delle staffe
Psc	:	Passo di scansione per i diagrammi delle caratteristiche
Pos.pol.	:	Numero di posizioni delle armature per la verifica di sezioni poligonali
D arm.	:	Passo di incremento dell'armatura per la verifica di sezioni poligonali
Iteraz.	:	Numero massimo di iterazioni per la verifica di sezioni poligonali
Def. Tag.	:	Deformabilità a taglio (si, no)
%Scorr.Staf.	:	Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe
P.max staffe	:	Passo massimo delle staffe
P.min.staffe	:	Passo minimo delle staffe
tMt min.	:	Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione
Ferri parete	:	Presenza di ferri di parete a taglio
Ecc.lim.	:	Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura
Tipo ver.	:	Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)
Fl.rett.	:	Flessione retta forzata per sezioni dissimmetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)
Den.X pos.	:	Denominatore della quantità $q \cdot I \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.X neg.	:	Denominatore della quantità $q \cdot I \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo
Den.Y pos.	:	Denominatore della quantità $q \cdot I \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo

Den.Y neg.	:	<i>Denominatore della quantità q^*/I per determinare il momento M_y minimo per la copertura del diagramma negativo</i>
%Mag.car.	:	<i>Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione di carico</i>
Linear.	:	<i>Coefficiente descrittivo del comportamento dell'asta: 1 = comportamento lineare sia a trazione che a compressione 2 = comportamento non lineare sia a trazione che a compressione. 3 = comportamento lineare solo a trazione. 4 = comportamento non lineare solo a trazione. 5 = comportamento lineare solo a compressione. 6 = comportamento non lineare solo a compressione.</i>
Appesi	:	<i>Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso; 0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso)</i>
Min. T/sigma	:	<i>Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)</i>
Verif.Alette	:	<i>Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)</i>
Kwinkl.	:	<i>Costante di sottofondo del terreno</i>

Tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le verifiche agli stati limite.

Cri.Nro	:	<i>Numero identificativo del criterio di progetto</i>
Tipo Elem.	:	<i>Tipo di elemento: trave di elevazione, trave di fondazione, pilastro, setto, setto elastico ("SHela")</i>
fck	:	<i>Resistenza caratteristica del calcestruzzo</i>
fcd	:	<i>Resistenza di calcolo del calcestruzzo</i>
rcd	:	<i>Resistenza di calcolo a flessione del calcestruzzo (massimo del diagramma parabola rettangolo)</i>
fyk	:	<i>Resistenza caratteristica dell'acciaio</i>
fyd	:	<i>Resistenza di calcolo dell'acciaio</i>
Ey	:	<i>Modulo elastico dell'acciaio</i>
ec0	:	<i>Deformazione limite del calcestruzzo in campo elastico</i>
ecu	:	<i>Deformazione ultima del calcestruzzo</i>
eyu	:	<i>Deformazione ultima dell'acciaio</i>
Ac/At	:	<i>Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa</i>
Mt/Mtu	:	<i>Rapporto fra il momento torcente di calcolo e il momento torcente resistente ultimo del calcestruzzo al di sotto del quale non si arma a torsione</i>
Wra	:	<i>Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare</i>
Wfr	:	<i>Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti</i>
Wpe	:	<i>Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti</i>
σ Rara	:	<i>Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni rare</i>
σ Perm	:	<i>Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni permanenti</i>
σ_f Rara	:	<i>Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare</i>
SpRar	:	<i>Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare</i>
SpPer	:	<i>Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti</i>
Coef.Visc.:	:	<i>Coefficiente di viscosità</i>

Simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

Filo: Numero del filo fisso in pianta.

Ascissa: Ascissa.

Ordinata: Ordinata.

Simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota:** Numero identificativo della quota del piano.

- **Altezza:** Altezza dallo spiccatto di fondazione.

- **Tipologia:** Le tipologie previste sono due:

0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

1 = Interpiano, ovvero quota intermedia che ha rilevanza ai fini della geometria strutturale ma la cui massa non viene considerata a questa quota ai fini sismici. I nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti.

Tabulato di stampa dei dati di input dei pilastri.

Filo	:	Numero del filo fisso in pianta su cui insiste il pilastro
Sez.	:	Numero di archivio della sezione del pilastro
Tipologia	:	<i>Descrive le seguenti grandezze:</i> <i>a) La forma attraverso le sigle 'Rett.'=rettangolare; 'a T'; 'ad I'; 'a C'; 'Circ.'=circolare; 'Polig.'=poligonale</i> <i>b) Gli ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza</i>
Magrone	:	<i>Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler</i>
Ang.	:	<i>Angolo di rotazione della sezione. L'angolo e' positivo se antiorario</i>
Codice	:	<i>Individua il posizionamento del filo fisso nella sezione. Per la sezione rettangolare valgono i seguenti codici di spigolo:</i> <div data-bbox="798 1227 1021 1449" data-label="Image"> </div> <i>Il codice zero, che è inizialmente associato al centro pilastro, permette anche degli scostamenti imposti esplicitamente del filo fisso dal centro del pilastro</i>
dx	:	<i>Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse X in pianta</i>
dy	:	<i>Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse Y in pianta</i>
Crit.N.ro	:	<i>Numero identificativo del criterio di progetto associato al pilastro</i>

Tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

Trave	:	Numero identificativo della trave alla quota in esame
Sez.	:	Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
Base x Alt.	:	<i>Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza</i>
Magrone	:	<i>Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler</i>
Ang.	:	<i>Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse</i>
Filo in.	:	<i>Numero del filo fisso iniziale della trave</i>

Filo fin.	:	<i>Numero del filo fisso finale della trave</i>
Quota in.	:	<i>Quota dell'estremo iniziale della trave</i>
Quota fin.	:	<i>Quota dell'estremo finale della trave</i>
dx in	:	<i>Scostamento in X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento</i>
dx f	:	<i>Scostamento in X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento</i>
dy in	:	<i>Scostamento in Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento</i>
dy f	:	<i>Scostamento in Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento</i>
Pann.	:	<i>Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.</i>
Tamp.	:	<i>Carico sulla trave dovuto a tamponature</i>
Ball.	:	<i>Carico sulla trave dovuto a ballatoi</i>
Espl.	:	<i>Carico sulla trave imposto dal progettista</i>
Tot.	:	<i>Totale dei carichi verticali precedenti</i>
Torc.	:	<i>Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Orizz.	:	<i>Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Assia.	:	<i>Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Ali.	:	<i>Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica</i>
Crit.N.ro	:	<i>Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave</i>

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

Codice: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

Tx, Ty, Tz	:	<i>Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo del pilastro (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.</i>
Rx, Ry, Rz	:	<i>Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento nella direzione della sconnessione inserita di valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.</i>

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Sigle usate nella tabella di stampa dell'input piastre.

Piastra N.ro	:	Numero identificativo della piastra in esame
Filo 1	:	Numero del filo fisso su cui è stato posto il primo spigolo della piastra
Filo 2	:	Numero del filo fisso su cui è stato posto il secondo spigolo della piastra
Filo 3	:	Numero del filo fisso su cui è stato posto il terzo spigolo della piastra
Filo 4	:	Numero del filo fisso su cui è stato posto il quarto spigolo della piastra
Tipo carico	:	Numero di archivio delle tipologie di carico
Quota filo 1	:	Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del primo filo fisso
Quota filo 2	:	Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del secondo filo fisso
Quota filo 3	:	Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del terzo filo fisso
Quota filo 4	:	Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del quarto filo fisso
Tipo sezione	:	Numero identificativo della sezione della piastra
Spessore	:	Spessore della piastra
Kwinkler	:	Costante di Winkler del terreno su cui poggia la piastra (zero nel caso di piastre in elevazione)
Tipo mater.	:	Numero di archivio dei materiali shell

Sigle usate nel tabulato di stampa dei carichi e vincoli nodali.

Filo	:	Numero identificativo del filo fisso
Quo N.	:	Numero identificativo della quota di riferimento secondo la codifica dell'input quote
D.Quo.	:	Delta quota, ovvero scostamento della quota del nodo dalla quota di riferimento
P. Sis	:	Piano sismico di appartenenza del nodo in esame. È possibile avere più piani sismici alla stessa quota di impalcato
Codi	:	<p>Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:</p> <p style="text-align: center;"> <i>I</i> = Incastro <i>A</i> = Automatico <i>C</i> = Cerniera sferica <i>E</i> = Esplicito </p> <p>Il vincolo di tipo 'A', cioè automatico, corrisponde ad un tipo di vincolo scelto dal programma in funzione delle varie situazioni strutturali riscontrate. Per valutare quale tipo di vincolo è stato imposto da CDSWin in questi casi è necessario riferirsi ai dati delle successive colonne della presente tabella di stampa</p>
Tx, Ty, Tz	:	Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo
Rx, Ry, Rz	:	Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo
Fx, Fy, Fz	:	Valori delle forze concentrate applicate al nodo in esame
Mx, My, Mz	:	Valori delle coppie concentrate applicate al nodo in esame

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

PROFILATI IPE								
Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	a mm	e mm	r mm	Mat. N.ro	
1061	HEA100	96,0	100,0	5,0	8,0	12,0	1	
1103	HEB140	140,0	140,0	7,0	12,0	12,0	1	
1105	HEB160	160,0	160,0	8,0	13,0	15,0	1	
1109	HEB200	200,0	200,0	9,0	15,0	18,0	1	
1179	IPE120	120,0	64,0	4,4	6,3	7,0	2	
1187	IPE200	200,0	100,0	5,6	8,5	12,0	2	
1191	IPE240	240,0	120,0	6,2	9,8	15,0	1	
1195	IPE300	300,0	150,0	7,1	10,7	15,0	1	
1197	IPE330	330,0	160,0	7,5	11,5	18,0	2	
1199	IPE360	360,0	170,0	8,0	12,7	18,0	2	
1201	IPE400	400,0	180,0	8,6	13,5	21,0	1	
1975	ann_01	240,0	150,0	7,1	10,7	15,0	1	
1976	ann_02	160,0	150,0	7,1	10,7	15,0	1	
1977	ann_03	200,0	150,0	7,1	10,7	15,0	1	
1978	ann_4	160,0	100,0	5,6	8,5	12,0	1	

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

PROFILATI AD U									
Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	s mm	fl mm	r mm	rl mm	i %	Mat. N.ro
1043	UPN200	200,0	75,0	8,5	11,5	11,5	6,0	8,00	3
1058	UPN300	300,0	100,0	10,0	16,0	16,0	8,0	8,00	1

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

TUBI A SEZIONE TONDA					TUBI A SEZIONE TONDA				
Sez. N.ro	Descrizione	d mm	s mm	Mat. N.ro	Sez. N.ro	Descrizione	d mm	s mm	Mat. N.ro
1979	ctrv-ann_1	104,0	5,0	1					

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

DATI PER VERIFICHE EUROCODICE							
Sez. N.ro	Descrizione	Wx Plastico cm3	Wy Plastico cm3	Wt Plastico cm3	Ax Plastico cm2	Ay Plastico cm2	Iw cm6
1043	UPN200	227,88	74,14	16,31	17,13	17,23	10499,5
1058	UPN300	632,68	186,65	39,00	31,95	30,91	78943,3
1061	HEA100	83,01	41,14	7,40	17,24	7,56	2581,3
1103	HEB140	245,43	119,79	23,00	34,84	13,08	22478,8
1105	HEB160	353,97	169,96	31,33	43,53	17,59	47943,2
1109	HEB200	642,55	305,81	51,88	62,78	24,83	171125,0
1179	IPE120	60,72	13,58	3,58	8,48	6,30	889,6
1187	IPE200	220,64	44,61	10,09	18,24	14,00	12988,1
1191	IPE240	366,65	73,92	15,76	25,45	19,14	37391,2
1195	IPE300	628,36	125,22	24,19	34,03	25,68	125934,1
1197	IPE330	804,34	153,68	29,79	39,58	30,81	199097,3
1199	IPE360	1019,15	191,10	38,13	45,96	35,14	313580,3
1201	IPE400	1307,15	229,00	46,60	52,38	42,69	490048,5
1975	ann_01	473,31	124,46	22,68	34,03	21,42	79114,2
1976	ann_02	286,46	123,45	20,67	34,03	15,74	33540,2
1977	ann_03	377,05	123,96	21,67	34,03	18,58	53919,7
1978	ann_4	165,91	44,30	9,47	18,24	11,76	8128,9
1979	ctrv-ann_1	49,05	49,05	73,46	9,90	9,90	0,0

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE MATERIALE								
Mat.	E	G	lambda	Tipo	Verifica	Gamma	Lung/	Tipo

N.ro	kg/cmq	kg/cmq	max	Acciaio		kg/mc	SpLim	Profilat.
1	2100000	850000	200,0	S275	Completa	7850	250	a Caldo
2	2100000	850000	200,0	S275	Completa	7850	250	a Caldo
3	2100000	850000	200,0	S275	Completa	7850	250	a Caldo

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densità kg/mc	Ex*1E3 kg/cm ²	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cm ²	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cm ²	E12*1E3 kg/cm ²	E13*1E3 kg/cm ²	E22*1E3 kg/cm ²	E23*1E3 kg/cm ²	E33*1E3 kg/cm ²
1	2500	323	0,20	1,00	323	0,20	1,00	337	67	0	337	0	135
6	1900	5	0,25	1,00	5	0,25	1,00	5	1	0	5	0	2
7	1900	20	0,25	1,00	20	0,25	1,00	21	5	0	21	0	8
8	1900	15	0,25	1,00	15	0,25	1,00	16	4	0	16	0	6
9	1900	5	0,25	1,00	5	0,25	1,00	5	1	0	5	0	2
10	1900	20	0,25	1,00	20	0,25	1,00	21	5	0	21	0	8
11	1900	15	0,25	1,00	15	0,25	1,00	16	4	0	16	0	6
12	1800	25	0,25	1,00	25	0,25	1,00	27	7	0	27	0	10
13	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
14	1800	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
15	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
16	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12
17	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12

ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)
601	30	1	LASTRA-PIASTRA
602	25	1	LASTRA-PIASTRA
603	32	1	LASTRA-PIASTRA
604	40	1	LASTRA-PIASTRA
605	35	1	LASTRA-PIASTRA

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	300	0	0	87	CopNeve>1k	0,70	50	2		
2	0	100	200	87	Categ. A	0,70	50	3		
3	0	300	0	0	Categ. B	0,70	50	3		
4	50	50	0	87	Categ. H	0,00	00	0		
5	50	50	0	87	Categ. H	0,00	00	0		
6	50	50	0	87	Categ. H	0,00	00	0		
7	50	50	0	87	Categ. H	0,00	00	0		
8	80	50	0	87	Categ. H	0,00	00	0		
9	100	50	50	87	Categ. H	0,00	00	0		
10	100	100	50	87	Categ. H	0,00	00	0		
11	0	50	50	87	Categ. H	0,00	00	0		
12	100	300	100	0	Categ. B	0,70	50	3		
13	50	0	0	87	CopNeve>1k	0,70	50	2		
14	0	100	300	87	Categ. H	0,00	00	0		
15	30	50	50	87	Categ. H	0,00	00	0		
16	30	0	0	87	CopNeve>1k	0,70	50	2		
17	0	100	300	0	Categ. B	0,70	50	3		
18	40	0	0	87	CopNeve>1k	0,70	50	2		
19	10	0	0	87	CopNeve>1k	0,70	50	2		
20	10	0	0	87	CopNeve>1k	0,70	50	2		

CRITERI DI PROGETTO							
IDEN		ASTE FONDAZIONE					
Crit N.ro	Min T/□□	Verif. Alette	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	□Mtmin kg/cmq	Ferri parete
2	no	no	100	33	10	3	no

CRITERI DI PROGETTO																	
IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE						DURABILITA'			CARATTER.COSTRUTTIVE						FLAG
Crit N.ro	Elem.	% Rig Tors.	% Rig Fless.	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. El kg/cmq	Pois son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr. staf	Copr. ferr	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n. esi
1	ELEV.	10	100	C28/35	FeB44k	3230820,20	2500	XC2/XC3	POCO SENS.	0,00	2,5	4,0	14	8	60	0	0
2	FOND.	10	100	C25/30	FeB44k	3147580,20	2500	XC2/XC3	POCO SENS.	0,00	2,5	4,0	14	8	60	0	0
3	PILAS	60	100	C28/35	FeB44k	3230820,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,5	14	8	50	0	0

CRITERI DI PROGETTO																										
CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																										
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mt _u	W _{ra} mm	W _{fr} mm	W _{pe} mm	σ _{cRar} --- kg/cm ² ---	σ _{cPer} ---	σ _{fRar}	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk		
		----- kg/cm ² -----																								
1	ELEV.	280,0	158,0	158,0	44004	40038	26210	00000	0,20	0,35	1,00	50	10			0,4	0,3	168,0	126,0	3520					2,0	0,08
2	FOND.	250,0	141,0	141,0	44004	40038	26210	00000	0,20	0,35	1,00	50	10			0,4	0,3	150,0	112,0	3520					2,0	0,08
3	PILAS	280,0	158,0	158,0	44004	40038	26210	00000	0,20	0,35	1,00	50	10			0,4	0,3	168,0	126,0	3520					2,0	0,08

MATERIALI SHELL IN C.A.											
IDENT	%	CARATTERISTICHE					DURABILITA'			COPRIFERRO	
Mat. N.ro	Rig Fls	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. E kg/cmq	Pois-son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Setti (cm)	Piastre (cm)
1	100	C28/35	FeB44k	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	2,0

MATERIALI SHELL IN C.A.																								
CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																								
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	□cRar --- kg/cmq	□cPer ---	□fRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
		-----	-----	-----	kg/cmq	-----	-----	-----																
1	SETTI	280,0	158,0	158,0	44004	40038	26210	00000	0.20	0.35	1.00	50				0.4	0.3	168,0	126,0	3520				

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI										
IDEN	COSTANTE WINKLER			IDEN	COSTANTE WINKLER			IDEN	COSTANTE WINKLER	
Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc		Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc		Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc
1	10,00	0,00		2	10,00	0,00		3	15,00	1,50
4	15,00	1,50		5	15,00	1,50				

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	10,00	Altezza edificio (m)	15,00
Massima dimens. dir. Y (m)	10,00	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	TERZA
Longitudine Est (Grd)	11,26884	Latitudine Nord (Grd)	43,77142
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1,40000
Sistema Costruttivo Dir.1	Utente	Sistema Costruttivo Dir.2	Utente
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	Regolarita' in Pianta	NO
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	PRESENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O.			
Probabilita' Pvr	0,81	Periodo di Ritorno Anni	45,00
Accelerazione Ag/g	0,05	Periodo T'c (sec.)	0,26
Fo	2,58	Fv	0,81
Fattore Stratigrafia 'S'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,13
Periodo TC (sec.)	0,38	Periodo TD (sec.)	1,82
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	75,00
Accelerazione Ag/g	0,06	Periodo T'c (sec.)	0,28
Fo	2,60	Fv	0,89
Fattore Stratigrafia 'S'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,13
Periodo TC (sec.)	0,40	Periodo TD (sec.)	1,86
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	712,00
Accelerazione Ag/g	0,15	Periodo T'c (sec.)	0,31
Fo	2,40	Fv	1,25
Fattore Stratigrafia 'S'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,14
Periodo TC (sec.)	0,43	Periodo TD (sec.)	2,20
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPlicito - D I R. 1			
Fattore di struttura 'q'	1,00		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPlicito - D I R. 2			
Fattore di struttura 'q'	1,00		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per carpenteria	1,05	Verif.Instabilita' acciaio:	1,05
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondam.:	1,30
Livello conoscenza	LC2		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI DI CALCOLO PER AZIONE VENTO			
Zona Geografica	6	Altitudine s.l.m. (m)	566,00
Distanza dalla costa (km)	22,00	Tempo di Ritorno (anni)	50,00
Classe di Rugosita'	D	Coefficiente Topografico	1,00
Coefficiente dinamico	1,00	Coefficiente di attrito	0,01
Velocita' di riferim. (m/s)	29,34	Pressione di riferim.(kg/mq)	53,81
Categoria di Esposizione	III		
La costruzione ha (o puo' anche avere in condizioni eccezionali) una parete con aperture di superficie minore di 1/3 di quella totale.			
Il calcolo delle azioni del vento e' effettuato in base al punto 3.3 del D.M. 2008 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/12/2009			
DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE			
Zona Geografica	III	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	566	Coefficiente di forma	0,80
Tipo di Esposizione	Ventosa	Coefficiente di esposizione	0,90
Carico di riferimento kg/mq	121	Carico neve di calcolo kg/mq	87,00
Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2008 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/02/2008			

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI							
	Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
	1	4,46	8,13		2	5,47	0,84
	3	-4,35	6,92		4	-0,94	3,86
	5	-3,34	-0,37		6	-6,38	10,83
	7	2,00	4,26		8	-6,22	9,66
	9	-1,18	5,61		10	-4,75	9,86
	11	-3,28	10,07		12	1,76	6,01
	13	2,08	3,68		14	-1,82	10,27
	15	-0,35	10,47		16	1,12	10,67
	17	2,59	10,87		18	4,06	11,07
	19	5,53	11,28		20	-4,91	11,03
	21	-0,51	11,63		22	0,96	11,84
	23	2,43	12,04		24	3,90	12,24
	25	1,92	4,84		26	-1,02	4,44
	27	-0,86	3,27		28	-0,70	2,11
	29	5,37	12,44		30	2,24	2,51
	31	-3,44	11,23		32	-1,98	11,43
	33	5,66	-0,59		34	7,13	-0,39
	35	2,73	-1,00		36	4,19	-0,79
	37	-0,21	-1,40		38	1,26	-1,20
	39	-4,62	-2,01		40	-3,15	-1,80
	41	-1,68	-1,60		42	-0,05	-2,57
	43	1,42	-2,37		44	-4,46	-3,18
	45	-2,99	-2,97		46	-6,06	8,50
	47	-4,59	8,70		48	-1,52	-2,77
	49	5,82	-1,76		50	-3,12	8,90
	51	-1,66	9,10		52	7,29	-1,56
	53	-0,19	9,30		54	1,28	9,50
	55	2,75	9,71		56	4,22	9,91
	57	2,89	-2,17		58	5,69	10,11
	59	-5,90	7,33		60	4,35	-1,96

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
61	-4,43	7,53		62	-4,03	4,62
63	-3,71	2,29		64	-2,96	7,73
65	5,10	3,50		66	4,77	5,83
67	-1,50	7,94		68	-0,03	8,14
69	1,44	8,34		70	2,91	8,54
71	4,38	8,74		72	5,85	8,94
73	-5,74	6,16		74	-4,27	6,37
75	-2,80	6,57		77	-1,34	6,77
78	0,13	6,97		79	1,60	7,17
80	3,07	7,37		81	4,54	7,58
82	6,01	7,78		83	-5,58	5,00
84	-4,11	5,20		85	-2,64	5,40
86	3,23	6,21		87	4,70	6,41
88	6,17	6,61		89	-5,42	3,83
90	-3,95	4,04		91	-2,48	4,24
92	3,39	5,04		93	4,86	5,25
94	6,33	5,45		95	-5,26	2,67
96	-3,79	2,87		97	-2,32	3,07
98	3,55	3,88		99	5,02	4,08
100	6,49	4,28		101	-5,10	1,50
102	-3,63	1,70		103	-2,16	1,91
104	3,71	2,71		105	5,18	2,91
106	6,65	3,08		107	-4,94	0,33
108	0,77	2,31		109	0,45	4,64
110	0,29	5,81		111	0,61	3,48
112	-3,47	0,54		113	-2,00	0,74
114	-0,53	0,94		115	0,93	1,14
116	2,40	1,34		117	3,87	1,55
118	5,34	1,75		119	6,81	1,95
120	-4,78	-0,84		121	-3,31	-0,63
122	-1,84	-0,43		123	-0,37	-0,23
124	1,10	-0,03		125	2,56	0,17
126	4,03	0,37		127	5,50	0,58
128	6,97	0,78		145	-1,41	7,32
146	1,53	7,73		154	-0,41	0,02
155	2,53	0,44		172	4,48	7,94
173	3,51	7,80		191	3,48	8,00
192	3,72	6,28		193	3,88	5,11
194	4,04	3,95		195	4,20	2,78
196	4,49	0,70		197	2,50	7,86
198	2,74	6,15		199	2,90	4,98
200	3,06	3,81		201	3,22	2,65
202	3,52	0,57		203	-3,37	7,04
204	-0,43	7,46		205	-0,20	5,74
206	-0,04	4,58		207	0,12	3,41
208	0,28	2,24		209	0,57	0,16
210	1,55	0,30		211	1,26	2,38
212	0,94	4,72		213	1,10	3,55
214	0,55	7,60		215	0,78	5,88
216	-3,13	5,32		217	-2,97	4,16
218	-2,81	2,99		219	-2,65	1,83
220	-2,49	0,66		221	-2,36	-0,25
222	-1,38	-0,12		223	-2,15	5,45
224	-1,99	4,28		225	-1,83	3,12
226	-1,67	1,95		227	-2,39	7,17
238	1,55	7,54		239	2,53	7,67
240	-0,41	7,26		241	0,57	7,40
242	-4,33	6,73		243	-3,35	6,85
244	-2,37	6,97		245	-1,38	7,13
261	0,53	4,06		274	1,64	6,87

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
275	-5,65	10,93		276	-5,49	9,76
277	-1,29	6,46		278	-5,33	8,60
279	-5,17	7,43		280	-5,01	6,26
281	-4,85	5,10		282	-4,69	3,93
283	-4,53	2,77		284	-4,37	1,60
285	-4,21	0,43		286	-4,05	-0,73
287	-3,89	-1,90		288	-3,73	-3,07
289	6,40	-0,49		290	6,08	1,85
291	6,56	-1,66		292	6,24	0,68
293	5,76	4,18		294	5,92	3,00
295	5,43	6,52		296	5,59	5,35
297	5,11	8,85		298	5,27	7,68
299	4,79	11,18		300	4,95	10,01
301	4,63	12,35				

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	Irreg XY	Tamp Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	Irreg XY	Tamp Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	7,04	Piano sismico	NO	NO
2	10,52	Piano sismico	NO	NO	3	0,50	Interpiano	NO	NO
4	2,66	Interpiano	NO	NO	5	3,34	Interpiano	NO	NO
6	4,54	Interpiano	NO	NO	7	5,35	Interpiano	NO	NO
8	6,34	Interpiano	NO	NO	9	13,87	Piano sismico	NO	NO
10	12,04	Interpiano	NO	NO	11	8,78	Interpiano	NO	NO
12	2,04	Interpiano	NO	NO	13	9,65	Interpiano	NO	NO
14	7,91	Interpiano	NO	NO	15	11,28	Interpiano	NO	NO
16	12,95	Interpiano	NO	NO					

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 7.04 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
108	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
110	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 10.52 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
2	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
5	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
84	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
87	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
90	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 10.52 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
93	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
96	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
99	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
102	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
105	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
154	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
155	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
172	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
238	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
242	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
245	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 2.66 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
108	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
110	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 3.34 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
108	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
110	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 4.54 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
108	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
110	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 5.35 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
--------------	--------------	-----------	---------------	------------	------------	---------------	----------------------------------

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 5.35 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
108	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
110	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 6.34 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
108	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
110	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 13.87 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
84	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
87	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
90	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
93	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
96	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
99	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
102	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
105	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 12.03 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
84	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
87	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 12.03 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
90	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
93	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
96	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
99	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
102	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
105	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 8.78 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
2	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
5	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
84	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
87	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
90	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
93	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
96	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
99	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
102	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
105	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
154	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
155	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
172	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
238	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
242	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
245	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 2.04 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
108	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
110	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 9.65 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
2	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
5	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 9.65 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
84	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
87	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
90	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
93	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
96	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
99	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
102	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
105	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
154	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
155	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
172	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
238	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
242	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
245	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 7.91 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
2	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
5	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
84	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
87	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
90	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
93	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
96	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
99	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
102	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
105	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
154	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
155	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
172	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
238	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
242	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
245	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 11.27 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
84	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 11.27 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
87	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
90	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
93	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
96	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
99	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
102	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
105	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 12.95 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
9	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
26	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	1109	HEB200	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
84	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
87	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
90	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
93	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
96	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
99	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
102	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
105	1105	HEB160	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 7.04 m

		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Ramp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro	
2	1187	Tel.SismoRes.	0	4	26	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
4	1187	Tel.SismoRes.	0	7	13	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
5	1105	Tel.SismoRes.	0	81	87	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	35	0	0	35	0	0	0	0	101	
6	1105	Tel.SismoRes.	0	242	84	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	35	0	0	35	0	0	0	0	101	
7	1978	Tel.SismoRes.	0	79	238	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
8	1978	Tel.SismoRes.	0	277	245	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
9	1979	Tel.SismoRes.	0	84	62	7,04	7,91	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
12	1979	Tel.SismoRes.	0	96	63	7,04	7,91	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
13	1979	Tel.SismoRes.	0	63	102	7,91	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
14	1979	Tel.SismoRes.	0	62	90	7,91	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
15	1195	Tel.SismoRes.	0	25	199	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
16	1979	Tel.SismoRes.	0	87	66	7,04	7,91	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
17	1979	Tel.SismoRes.	0	99	65	7,04	7,91	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
18	1979	Tel.SismoRes.	0	65	105	7,91	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
19	1979	Tel.SismoRes.	0	66	93	7,91	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
40	1977	Tel.SismoRes.	0	9	205	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
41	1977	Tel.SismoRes.	0	110	215	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
43	1187	Tel.SismoRes.	0	12	25	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
44	1187	Tel.SismoRes.	0	25	7	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
46	1195	Tel.SismoRes.	0	13	200	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
54	1187	Tel.SismoRes.	0	13	30	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
55	1977	Tel.SismoRes.	0	30	211	7,04	7,04	0	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
56	1977	Tel.SismoRes.	0	108	208	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
57	1187	Tel.SismoRes.	0	28	27	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
58	1187	Tel.SismoRes.	0	27	4	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
59	1187	Tel.SismoRes.	0	26	9	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
60	1977	Tel.SismoRes.	0	26	206	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
63	1195	Tel.SismoRes.	0	26	224	7,04	7,04	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
64	1195	Tel.SismoRes.	0	27	225	7,04	7,04	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
69	1187	Tel.SismoRes.	0	9	277	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
70	1977	Tel.SismoRes.	0	27	207	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
71	1187	Tel.SismoRes.	0	12	274	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
72	1187	Tel.SismoRes.	0	28	114	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI
 Prof. Arch. Giacomo Tempesta

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 7.04 m																								
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Ramp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro	
73	1195	Tel.SismoRes.	0	28	226	7,04	7,04	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
74	1195	Tel.SismoRes.	0	30	201	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
75	1195	Tel.SismoRes.	0	12	198	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
80	1195	Tel.SismoRes.	0	9	223	7,04	7,04	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
81	1187	Tel.SismoRes.	0	30	116	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
85	1105	Tel.SismoRes.	0	172	81	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	35	0	0	35	0	0	0	0	101	
86	1105	Tel.SismoRes.	0	5	221	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	1044	0	0	1044	0	0	0	0	101	
87	1105	Tel.SismoRes.	0	3	203	7,04	7,04	0	0	0	0	1	0	0	139	0	0	139	0	0	0	0	101	
88	1105	Tel.SismoRes.	0	145	204	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	139	0	0	139	0	0	0	0	101	
89	1105	Tel.SismoRes.	0	146	197	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	139	0	0	139	0	0	0	0	101	
90	1105	Secondario	0	96	102	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	35	0	0	35	0	0	0	0	101	
91	1105	Secondario	0	90	96	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	35	0	0	35	0	0	0	0	101	
92	1105	Secondario	0	84	90	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	35	0	0	35	0	0	0	0	101	
93	1105	Tel.SismoRes.	0	102	5	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
94	1105	Secondario	0	99	105	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	35	0	0	35	0	0	0	0	101	
95	1105	Secondario	0	93	99	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	35	0	0	35	0	0	0	0	101	
97	1105	Secondario	0	87	93	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	35	0	0	35	0	0	0	0	101	
98	1105	Tel.SismoRes.	0	105	2	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
99	1105	Tel.SismoRes.	0	155	202	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	1044	0	0	1044	0	0	0	0	101	
100	1105	Tel.SismoRes.	0	154	209	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	1044	0	0	1044	0	0	0	0	101	
164	1061	Tel.SismoRes.	0	191	192	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
165	1975	Tel.SismoRes.	0	198	192	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
166	1061	Tel.SismoRes.	0	192	193	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
167	1976	Tel.SismoRes.	0	192	87	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
168	1061	Tel.SismoRes.	0	197	198	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
169	1061	Tel.SismoRes.	0	198	199	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
170	1975	Tel.SismoRes.	0	199	193	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
171	1061	Tel.SismoRes.	0	199	200	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
172	1975	Tel.SismoRes.	0	200	194	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
173	1061	Tel.SismoRes.	0	200	201	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
174	1975	Tel.SismoRes.	0	201	195	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
175	1061	Tel.SismoRes.	0	201	202	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
176	1105	Tel.SismoRes.	0	196	2	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	1044	0	0	1044	0	0	0	0	101	
177	1105	Tel.SismoRes.	0	202	196	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	1044	0	0	1044	0	0	0	0	101	
178	1061	Tel.SismoRes.	0	193	194	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
179	1061	Tel.SismoRes.	0	195	196	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
180	1976	Tel.SismoRes.	0	195	105	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
181	1976	Tel.SismoRes.	0	193	93	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
182	1976	Tel.SismoRes.	0	194	99	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
183	1061	Tel.SismoRes.	0	194	195	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
184	1975	Tel.SismoRes.	0	224	217	7,04	7,04	0	2	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
185	1976	Tel.SismoRes.	0	217	90	7,04	7,04	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
186	1061	Tel.SismoRes.	0	204	240	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
187	1975	Tel.SismoRes.	0	225	218	7,04	7,04	0	2	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
188	1976	Tel.SismoRes.	0	218	96	7,04	7,04	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
189	1061	Tel.SismoRes.	0	241	215	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
190	1975	Tel.SismoRes.	0	226	219	7,04	7,04	0	2	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
191	1976	Tel.SismoRes.	0	219	102	7,04	7,04	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
192	1061	Tel.SismoRes.	0	244	223	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
193	1975	Tel.SismoRes.	0	223	216	7,04	7,04	0	2	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
194	1976	Tel.SismoRes.	0	216	84	7,04	7,04	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
195	1061	Tel.SismoRes.	0	243	216	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
196	1105	Tel.SismoRes.	0	221	222	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	1044	0	0	1044	0	0	0	0	101	
197	1105	Tel.SismoRes.	0	222	154	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	1044	0	0	1044	0	0	0	0	101	
198	1105	Tel.SismoRes.	0	203	227	7,04	7,04	0	1	0	0	2	0	0	139	0	0	139	0	0	0	0	101	
199	1105	Tel.SismoRes.	0	227	145	7,04	7,04	0	2	0	0	0	0	0	139	0	0	139	0	0	0	0	101	
201	1977	Tel.SismoRes.	0	205	110	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
202	1061	Tel.SismoRes.	0	205	206	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
203	1977	Tel.SismoRes.	0	206	212	7,04	7,04	0	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
204	1061	Tel.SismoRes.	0	206	207	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 7.04 m																									
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin.	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro		
219	1061	Tel.SismoRes.	0	215	212	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
220	1061	Tel.SismoRes.	0	223	224	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
221	1061	Tel.SismoRes.	0	224	225	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
222	1061	Tel.SismoRes.	0	225	226	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
223	1061	Tel.SismoRes.	0	226	222	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
224	1061	Tel.SismoRes.	0	216	217	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
225	1061	Tel.SismoRes.	0	217	218	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
226	1061	Tel.SismoRes.	0	218	219	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
227	1061	Tel.SismoRes.	0	219	221	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
228	1105	Tel.SismoRes.	0	209	210	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	1044	0	0	1044	0	0	0	0	101		
229	1105	Tel.SismoRes.	0	210	155	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	1044	0	0	1044	0	0	0	0	101		
230	1105	Tel.SismoRes.	0	191	1	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	139	0	0	139	0	0	0	0	101		
231	1105	Tel.SismoRes.	0	197	191	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	139	0	0	139	0	0	0	0	101		
232	1105	Tel.SismoRes.	0	204	214	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	139	0	0	139	0	0	0	0	101		
233	1105	Tel.SismoRes.	0	214	146	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	139	0	0	139	0	0	0	0	101		
246	1105	Tel.SismoRes.	0	1	172	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
248	1105	Tel.SismoRes.	0	3	242	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
249	1061	Tel.SismoRes.	0	203	243	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
250	1061	Tel.SismoRes.	0	227	244	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
251	1978	Tel.SismoRes.	0	145	245	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
252	1061	Tel.SismoRes.	0	240	205	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
253	1061	Tel.SismoRes.	0	214	241	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
254	1978	Tel.SismoRes.	0	146	238	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
255	1978	Tel.SismoRes.	0	114	154	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
274	1978	Tel.SismoRes.	0	116	155	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
275	1978	Tel.SismoRes.	0	274	79	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		

SETTI ALLA QUOTA 7.04 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q. fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	605	35	4	26	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
3	605	35	7	13	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
10	605	35	9	205	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
11	605	35	12	25	7,04	7,04	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
22	605	35	30	211	7,04	7,04	0	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
33	605	35	28	27	7,04	7,04	2	-17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
34	605	35	110	215	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
35	605	35	13	30	7,04	7,04	0	0	0	2	-17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
36	605	35	25	7	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
37	605	35	108	208	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
38	605	35	26	9	7,04	7,04	0	0	0	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
39	605	35	27	4	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
200	605	35	205	110	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
207	605	35	208	28	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
210	605	35	211	108	7,04	7,04	0	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
217	605	35	215	12	7,04	7,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 10.52 m																								
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro	
1	1979	Tel.SismoRes.	0	84	62	10,52	11,28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
2	1979	Tel.SismoRes.	0	62	90	11,28	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
3	1979	Tel.SismoRes.	0	63	102	11,28	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
4	1979	Tel.SismoRes.	0	96	63	10,52	11,28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
5	1195	Tel.SismoRes.	0	26	224	10,52	10,52	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
6	1195	Tel.SismoRes.	0	27	225	10,52	10,52	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
7	1187	Tel.SismoRes.	0	9	245	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
8	1979	Tel.SismoRes.	0	65	105	11,28	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
10	1979	Tel.SismoRes.	0	99	65	10,52	11,28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
12	1979	Tel.SismoRes.	0	66	93	11,28	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
15	1187	Tel.SismoRes.	0	4	27	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
16	1977	Tel.SismoRes.	0	26	206	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
17	1187	Tel.SismoRes.	0	28	154	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
18	1195	Tel.SismoRes.	0	28	226	10,52	10,52	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
19	1195	Tel.SismoRes.	0	9	223	10,52	10,52	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
20	1195	Tel.SismoRes.	0	25	199	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
21	1195	Tel.SismoRes.	0	13	200	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
23	1187	Tel.SismoRes.	0	12	238	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 10.52 m																								
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fin in.	Fin fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Imp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro	
24	1195	Tel.SismoRes.	0	30	201	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
25	1979	Tel.SismoRes.	0	87	66	10,52	11,28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
27	1195	Tel.SismoRes.	0	12	198	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
28	1187	Tel.SismoRes.	0	30	155	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
29	1187	Tel.SismoRes.	0	25	7	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
30	1979	Tel.SismoRes.	0	105	65	10,52	9,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
31	1105	Tel.SismoRes.	0	242	84	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
32	1105	Tel.SismoRes.	0	102	5	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
34	1105	Tel.SismoRes.	0	172	87	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
35	1105	Tel.SismoRes.	0	105	2	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
36	1105	Tel.SismoRes.	0	146	197	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	300	0	0	300	0	0	0	0	101	
37	1979	Tel.SismoRes.	0	65	99	9,65	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
38	1979	Tel.SismoRes.	0	66	87	9,65	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
39	1979	Tel.SismoRes.	0	93	66	10,52	9,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
40	1979	Tel.SismoRes.	0	90	62	10,52	9,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
41	1979	Tel.SismoRes.	0	102	63	10,52	9,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
43	1979	Tel.SismoRes.	0	84	62	10,52	9,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
44	1979	Tel.SismoRes.	0	96	63	10,52	9,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
45	1977	Tel.SismoRes.	0	27	207	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
48	1977	Tel.SismoRes.	0	9	205	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
51	1187	Tel.SismoRes.	0	9	26	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
52	1187	Tel.SismoRes.	0	26	4	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
54	1187	Tel.SismoRes.	0	27	28	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
55	1977	Tel.SismoRes.	0	28	208	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
56	1977	Tel.SismoRes.	0	208	211	10,52	10,52	0	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
57	1187	Tel.SismoRes.	0	30	13	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
58	1187	Tel.SismoRes.	0	13	7	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
59	1187	Tel.SismoRes.	0	25	12	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
75	1105	Secondario	0	96	102	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	33	0	0	33	0	0	0	0	101	
76	1105	Secondario	0	90	96	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	33	0	0	33	0	0	0	0	101	
77	1105	Secondario	0	84	90	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	33	0	0	33	0	0	0	0	101	
79	1105	Tel.SismoRes.	0	3	203	10,52	10,52	0	0	0	0	1	0	0	300	0	0	300	0	0	0	0	101	
81	1105	Secondario	0	99	105	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	33	0	0	33	0	0	0	0	101	
83	1105	Tel.SismoRes.	0	5	221	10,52	10,52	0	0	0	0	1	0	0	660	0	0	660	0	0	0	0	101	
85	1105	Tel.SismoRes.	0	155	202	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	660	0	0	660	0	0	0	0	101	
86	1105	Tel.SismoRes.	0	145	204	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	300	0	0	300	0	0	0	0	101	
88	1105	Secondario	0	93	99	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	33	0	0	33	0	0	0	0	101	
89	1105	Secondario	0	87	93	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	33	0	0	33	0	0	0	0	101	
90	1105	Tel.SismoRes.	0	154	209	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	660	0	0	660	0	0	0	0	101	
137	1975	Tel.SismoRes.	0	224	217	10,52	10,52	0	2	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
138	1976	Tel.SismoRes.	0	217	90	10,52	10,52	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
139	1061	Tel.SismoRes.	0	173	192	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
140	1975	Tel.SismoRes.	0	225	218	10,52	10,52	0	2	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
141	1976	Tel.SismoRes.	0	218	96	10,52	10,52	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
142	1977	Tel.SismoRes.	0	211	30	10,52	10,52	0	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
143	1977	Tel.SismoRes.	0	206	212	10,52	10,52	0	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
144	1061	Tel.SismoRes.	0	239	198	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
145	1977	Tel.SismoRes.	0	212	25	10,52	10,52	0	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
146	1975	Tel.SismoRes.	0	226	219	10,52	10,52	0	2	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
147	1976	Tel.SismoRes.	0	219	102	10,52	10,52	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
148	1061	Tel.SismoRes.	0	241	215	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
149	1975	Tel.SismoRes.	0	223	216	10,52	10,52	0	2	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
150	1976	Tel.SismoRes.	0	216	84	10,52	10,52	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
151	1061	Tel.SismoRes.	0	204	205	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
152	1975	Tel.SismoRes.	0	199	193	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
153	1976	Tel.SismoRes.	0	193	93	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
154	1061	Tel.SismoRes.	0	244	223	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
155	1975	Tel.SismoRes.	0	200	194	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
156	1976	Tel.SismoRes.	0	194	99	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
157	1061	Tel.SismoRes.	0	243	216	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 10.52 m																							
			DATI GENERALI			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI									
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann kg / m	Tamp kg / m	Ball kg / m	Espl kg / m	Tot. kg	Torc kg / m	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro
169	1977	Tel.SismoRes.	0	205	215	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
170	1061	Tel.SismoRes.	0	195	196	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
171	1977	Tel.SismoRes.	0	215	12	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
172	1105	Tel.SismoRes.	0	203	227	10,52	10,52	0	1	0	0	2	0	0	300	0	0	300	0	0	0	0	101
173	1105	Tel.SismoRes.	0	227	145	10,52	10,52	0	2	0	0	0	0	0	300	0	0	300	0	0	0	0	101
174	1105	Tel.SismoRes.	0	221	222	10,52	10,52	0	1	0	0	2	0	0	660	0	0	660	0	0	0	0	101
175	1105	Tel.SismoRes.	0	222	154	10,52	10,52	0	2	0	0	0	0	0	660	0	0	660	0	0	0	0	101
176	1105	Tel.SismoRes.	0	196	2	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	660	0	0	660	0	0	0	0	101
177	1105	Tel.SismoRes.	0	202	196	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	660	0	0	660	0	0	0	0	101
178	1105	Tel.SismoRes.	0	204	214	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	300	0	0	300	0	0	0	0	101
179	1105	Tel.SismoRes.	0	214	146	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	300	0	0	300	0	0	0	0	101
180	1105	Tel.SismoRes.	0	209	210	10,52	10,52	0	0	0	0	1	0	0	660	0	0	660	0	0	0	0	101
181	1105	Tel.SismoRes.	0	210	155	10,52	10,52	0	1	0	0	0	0	0	660	0	0	660	0	0	0	0	101
182	1061	Tel.SismoRes.	0	198	199	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
183	1061	Tel.SismoRes.	0	199	200	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
184	1061	Tel.SismoRes.	0	200	201	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
185	1061	Tel.SismoRes.	0	201	202	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
186	1061	Tel.SismoRes.	0	211	210	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
187	1061	Tel.SismoRes.	0	212	213	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
188	1061	Tel.SismoRes.	0	213	211	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
189	1061	Tel.SismoRes.	0	215	212	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
190	1061	Tel.SismoRes.	0	205	206	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
191	1061	Tel.SismoRes.	0	206	207	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
192	1061	Tel.SismoRes.	0	207	208	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
193	1061	Tel.SismoRes.	0	208	209	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
194	1061	Tel.SismoRes.	0	223	224	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
195	1061	Tel.SismoRes.	0	224	225	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
196	1061	Tel.SismoRes.	0	225	226	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
197	1061	Tel.SismoRes.	0	226	222	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
198	1061	Tel.SismoRes.	0	216	217	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
199	1061	Tel.SismoRes.	0	217	218	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
200	1061	Tel.SismoRes.	0	218	219	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
201	1061	Tel.SismoRes.	0	219	220	10,52	10,52	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
202	1061	Tel.SismoRes.	0	220	221	10,52	10,52	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
217	1105	Tel.SismoRes.	0	3	242	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
218	1105	Tel.SismoRes.	0	1	172	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
219	1061	Tel.SismoRes.	0	191	173	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
220	1061	Tel.SismoRes.	0	197	239	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
221	1061	Tel.SismoRes.	0	146	238	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
222	1061	Tel.SismoRes.	0	214	241	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
224	1061	Tel.SismoRes.	0	145	245	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
225	1061	Tel.SismoRes.	0	227	244	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
226	1061	Tel.SismoRes.	0	203	243	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101

SETTI ALLA QUOTA 10.52 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q. fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
9	605	35	7	13	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
11	605	35	12	25	10,52	10,52	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
13	605	35	7	25	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
14	605	35	4	26	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
22	605	35	28	27	10,52	10,52	2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
26	605	35	13	30	10,52	10,52	0	0	0	2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
33	605	35	26	9	10,52	10,52	0	0	0	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
42	605	35	27	4	10,52	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA .5 m																									
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
1	40	Tel.SismoRes.	0	7	13	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
2	40	Tel.SismoRes.	0	4	26	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
24	40	Tel.SismoRes.	0	12	25	0,50	0,50	-7	54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
25	40	Tel.SismoRes.	0	30	211	0,50	0,50	55	7	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
26	40	Tel.SismoRes.	0	28	27	0,50	0,50	7	-54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
41	40	Tel.SismoRes.	0	110	215	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
44	40	Tel.SismoRes.	0	13	30	0,50	0,50	0	0	0	8	-55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
45	40	Tel.SismoRes.	0	25	7	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
46	40	Tel.SismoRes.	0	108	208	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA .5 m																								
DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sismo	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo
47	40	Tel.SismoRes.	0	26	9	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
48	40	Tel.SismoRes.	0	27	4	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
49	40	Tel.SismoRes.	0	9	205	0,50	0,50	-55	-7	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
71	40	Tel.SismoRes.	0	211	108	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
72	40	Tel.SismoRes.	0	215	12	0,50	0,50	0	0	0	55	7	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
73	40	Tel.SismoRes.	0	208	28	0,50	0,50	0	0	0	-55	-7	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
74	40	Tel.SismoRes.	0	205	110	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
86	40	Tel.SismoRes.	0	7	261	0,50	0,50	55	8	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
87	40	Tel.SismoRes.	0	261	4	0,50	0,50	0	0	0	-55	-8	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2

SETTI ALLA QUOTA 2.66 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI			RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.R.	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q. fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf. kg/mq	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	605	35	7	13	2,66	2,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
2	605	35	4	26	2,66	2,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
10	605	35	12	25	2,66	2,66	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
11	605	35	30	211	2,66	2,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
33	605	35	28	27	2,66	2,66	2	-17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
34	605	35	110	215	2,66	2,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
35	605	35	13	30	2,66	2,66	0	0	0	2	-17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
36	605	35	25	7	2,66	2,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
37	605	35	108	208	2,66	2,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
38	605	35	26	9	2,66	2,66	0	0	0	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
39	605	35	27	4	2,66	2,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
40	605	35	9	205	2,66	2,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
57	605	35	211	108	2,66	2,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
58	605	35	215	12	2,66	2,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
59	605	35	208	28	2,66	2,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
60	605	35	205	110	2,66	2,66	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

FORI SETTI ALLA QUOTA 2.66 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz. Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
36	1	80	240	LIBERO	20	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna	0	1	16	4	8	15	1

SETTI ALLA QUOTA 3.34 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI			RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r.	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball	Espl	Tot.	Torc	Orizz	Assia	Ali %	Psup.	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	605	35	7	13	3,34	3,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
2	605	35	4	26	3,34	3,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
10	605	35	12	25	3,34	3,34	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
11	605	35	30	211	3,34	3,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
33	605	35	28	27	3,34	3,34	2	-17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
34	605	35	110	215	3,34	3,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
35	605	35	13	30	3,34	3,34	0	0	0	2	-17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
36	605	35	25	7	3,34	3,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
37	605	35	108	208	3,34	3,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
38	605	35	26	9	3,34	3,34	0	0	0	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
39	605	35	27	4	3,34	3,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
40	605	35	9	205	3,34	3,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
57	605	35	211	108	3,34	3,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
58	605	35	215	12	3,34	3,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
59	605	35	208	28	3,34	3,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
60	605	35	205	110	3,34	3,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 4.54 m																								
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball	Espl	Tot.	Torc	Orizz	Assia	Ali %	Crit N.ro	
																kg / m			kg	kg / m				
140	1187	Tel.SismoRes.	0	9	205	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
141	1187	Tel.SismoRes.	0	9	26	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
142	1187	Tel.SismoRes.	0	28	208	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
143	1187	Tel.SismoRes.	0	208	108	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
144	1187	Tel.SismoRes.	0	108	211	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
145	1187	Tel.SismoRes.	0	211	30	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
146	1187	Tel.SismoRes.	0	205	110	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
147	1187	Tel.SismoRes.	0	110	215	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 4.54 m																								
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI									
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro	
148	1187	Tel.SismoRes.	0	215	12	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
149	1187	Tel.SismoRes.	0	12	25	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
150	1187	Tel.SismoRes.	0	4	27	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
151	1187	Tel.SismoRes.	0	26	4	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
152	1187	Tel.SismoRes.	0	27	28	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
153	1187	Tel.SismoRes.	0	7	13	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
154	1187	Tel.SismoRes.	0	13	30	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
155	1187	Tel.SismoRes.	0	25	7	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	

SETTI ALLA QUOTA 4.54 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q. fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	605	35	7	13	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
2	605	35	4	26	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
10	605	35	12	25	4,54	4,54	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
11	605	35	30	211	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
33	605	35	28	27	4,54	4,54	2	-17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
34	605	35	110	215	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
35	605	35	13	30	4,54	4,54	0	0	0	2	-17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
36	605	35	25	7	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
37	605	35	108	208	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
38	605	35	26	9	4,54	4,54	0	0	0	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
39	605	35	27	4	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
40	605	35	9	205	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
106	605	35	211	108	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
107	605	35	215	12	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
108	605	35	208	28	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
109	605	35	205	110	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				

FORI SETTI ALLA QUOTA 4.54 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
39	1	80	50	LIBERO	20	50	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna	0	1	16	4	8	15	1

SETTI ALLA QUOTA 5.35 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	605	35	7	13	5,35	5,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
2	605	35	4	26	5,35	5,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
10	605	35	12	25	5,35	5,35	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
11	605	35	30	211	5,35	5,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
27	605	35	28	27	5,35	5,35	2	-17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
28	605	35	110	215	5,35	5,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
33	605	35	13	30	5,35	5,35	0	0	0	2	-17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
34	605	35	25	7	5,35	5,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
35	605	35	108	208	5,35	5,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
36	605	35	26	9	5,35	5,35	0	0	0	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
37	605	35	27	4	5,35	5,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
38	605	35	9	205	5,35	5,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
60	605	35	211	108	5,35	5,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
61	605	35	215	12	5,35	5,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
62	605	35	208	28	5,35	5,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
63	605	35	205	110	5,35	5,35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

SETTI ALLA QUOTA 6.34 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q. fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	605	35	7	13	6,34	6,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
2	605	35	4	26	6,34	6,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
10	605	35	12	25	6,34	6,34	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
11	605	35	30	211	6,34	6,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
27	605	35	28	27	6,34	6,34	2	-17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
28	605	35	110	215	6,34	6,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
33	605	35	13	30	6,34	6,34	0	0	0	2	-17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
34	605	35	25	7	6,34	6,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

SETTI ALLA QUOTA 6.34 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.R.	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Ramp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
35	605	35	108	208	6,34	6,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
39	605	35	26	9	6,34	6,34	0	0	0	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
40	605	35	27	4	6,34	6,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
43	605	35	9	205	6,34	6,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
60	605	35	211	108	6,34	6,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
61	605	35	215	12	6,34	6,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
62	605	35	208	28	6,34	6,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
63	605	35	205	110	6,34	6,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 13.87 m																									
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Ramp	Ball	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro		
1	1187	Tel.SismoRes.	0	77	78	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
3	1979	Tel.SismoRes.	0	65	99	12,95	13,87	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
5	1197	Tel.SismoRes.	0	14	51	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
8	1979	Tel.SismoRes.	0	66	87	12,95	13,87	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
11	1105	Secondario	0	84	90	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
12	1105	Secondario	0	90	96	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
13	1105	Secondario	0	96	102	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
14	1195	Tel.SismoRes.	0	51	67	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
15	1109	Tel.SismoRes.	0	92	93	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
16	1199	Tel.SismoRes.	0	67	77	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
17	1201	Tel.SismoRes.	0	77	9	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
18	1201	Tel.SismoRes.	0	28	114	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
19	1195	Tel.SismoRes.	0	114	123	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
20	1058	Tel.SismoRes.	180	42	43	13,87	13,87	0	1	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
21	1201	Tel.SismoRes.	0	108	115	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	321	0	0	0	321	0	0	0	0	101		
22	1195	Tel.SismoRes.	0	115	124	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	321	0	0	0	321	0	0	0	0	101		
23	1187	Tel.SismoRes.	0	83	281	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
24	1201	Tel.SismoRes.	0	30	116	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
25	1195	Tel.SismoRes.	0	116	125	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
26	1058	Tel.SismoRes.	180	45	48	13,87	13,87	0	1	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
27	1201	Tel.SismoRes.	0	79	12	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
28	1201	Tel.SismoRes.	0	78	110	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
29	1199	Tel.SismoRes.	0	68	78	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	321	0	0	0	321	0	0	0	0	101		
30	1199	Tel.SismoRes.	0	69	79	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
31	1195	Tel.SismoRes.	0	54	69	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
32	1195	Tel.SismoRes.	0	53	68	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	321	0	0	0	321	0	0	0	0	101		
33	1197	Tel.SismoRes.	0	16	54	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
34	1197	Tel.SismoRes.	0	15	53	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	321	0	0	0	321	0	0	0	0	101		
35	1197	Tel.SismoRes.	0	17	55	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
36	1191	Tel.SismoRes.	0	18	56	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
37	1195	Tel.SismoRes.	0	281	84	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
38	1197	Tel.SismoRes.	0	11	50	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
39	1197	Tel.SismoRes.	0	10	47	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
40	1187	Tel.SismoRes.	0	95	283	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
41	1195	Tel.SismoRes.	0	55	70	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
42	1199	Tel.SismoRes.	0	70	80	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
43	1201	Tel.SismoRes.	0	80	86	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
44	1201	Tel.SismoRes.	0	86	92	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
45	1201	Tel.SismoRes.	0	92	98	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
46	1201	Tel.SismoRes.	0	98	104	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
47	1201	Tel.SismoRes.	0	104	117	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
48	1195	Tel.SismoRes.	0	117	126	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
49	1058	Tel.SismoRes.	180	48	42	13,87	13,87	0	1	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
50	1195	Tel.SismoRes.	0	56	71	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
51	1199	Tel.SismoRes.	0	71	81	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
52	1201	Tel.SismoRes.	0	109	111	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	321	0	0	0	321	0	0	0	0	101		
53	1201	Tel.SismoRes.	0	110	109	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	321	0	0	0	321	0	0	0	0	101		
54	1201	Tel.SismoRes.	0	111	108	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
55	1201	Tel.SismoRes.	0	81	87	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
56	1201	Secondario	0	87	93	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
57	1201	Secondario	0	93	99	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
58	1201	Secondario	0	99	105	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
59	1201	Tel.SismoRes.	0	105	118	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
60	1195	Tel.SismoRes.	0	118	127	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
61	1058	Tel.SismoRes.	180	43	57	13,87	13,87	0	1	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
62	1195	Tel.SismoRes.	0	283	96	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
63	1195	Tel.SismoRes.	0	282	90	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 13.87 m																									
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin.	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Ramp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro		
64	1195	Tel.SismoRes.	0	284	102	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
65	1195	Tel.SismoRes.	0	278	47	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
66	1195	Tel.SismoRes.	0	279	61	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
67	1195	Tel.SismoRes.	0	280	74	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
68	1195	Tel.SismoRes.	0	285	112	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	255	0	0	0	255	0	0	0	0	101		
69	1195	Tel.SismoRes.	0	286	121	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	255	0	0	0	255	0	0	0	0	101		
70	1058	Tel.SismoRes.	180	57	60	13,87	13,87	0	1	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
71	1195	Tel.SismoRes.	0	50	64	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
72	1199	Tel.SismoRes.	0	64	75	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
73	1201	Tel.SismoRes.	0	75	85	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
74	1201	Tel.SismoRes.	0	85	91	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
75	1201	Tel.SismoRes.	0	91	97	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
76	1201	Tel.SismoRes.	0	97	103	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
77	1201	Tel.SismoRes.	0	103	113	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
78	1195	Tel.SismoRes.	0	113	122	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101		
79	1058	Tel.SismoRes.	180	60	49	13,87	13,87	0	1	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
80	1195	Tel.SismoRes.	0	47	61	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
81	1199	Tel.SismoRes.	0	61	74	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
82	1201	Tel.SismoRes.	0	74	84	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
83	1201	Secondario	0	84	90	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
84	1201	Secondario	0	90	96	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
85	1201	Secondario	0	96	102	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
86	1201	Tel.SismoRes.	0	102	112	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
87	1195	Tel.SismoRes.	0	112	121	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101		
88	1195	Tel.SismoRes.	0	276	10	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
89	1187	Tel.SismoRes.	0	89	282	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
90	1187	Tel.SismoRes.	0	101	284	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
91	1195	Tel.SismoRes.	0	287	40	13,87	13,87	0	-1	0	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
92	1058	Tel.SismoRes.	0	6	275	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	127	0	0	0	127	0	0	0	0	101		
93	1058	Tel.SismoRes.	180	44	288	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	127	0	0	0	127	0	0	0	0	101		
94	1058	Tel.SismoRes.	180	288	45	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	127	0	0	0	127	0	0	0	0	101		
95	1187	Tel.SismoRes.	0	300	58	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
96	1187	Tel.SismoRes.	0	46	278	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
97	1187	Tel.SismoRes.	0	59	279	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
98	1187	Tel.SismoRes.	0	73	280	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
99	1195	Tel.SismoRes.	0	118	290	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
100	1109	Tel.SismoRes.	0	12	86	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
101	1187	Tel.SismoRes.	0	290	119	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	252	0	0	0	252	0	0	0	0	101		
102	1109	Tel.SismoRes.	0	25	92	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
103	1187	Tel.SismoRes.	0	292	128	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	255	0	0	0	255	0	0	0	0	101		
104	1109	Tel.SismoRes.	0	13	98	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
105	1187	Tel.SismoRes.	0	297	72	13,87	13,87	0	-1	0	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
106	1109	Tel.SismoRes.	0	30	104	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
107	1187	Tel.SismoRes.	0	107	285	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	255	0	0	0	255	0	0	0	0	101		
108	1187	Tel.SismoRes.	0	120	286	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	255	0	0	0	255	0	0	0	0	101		
109	1187	Tel.SismoRes.	0	298	82	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
110	1187	Tel.SismoRes.	0	299	19	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
111	1187	Tel.SismoRes.	0	47	50	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
112	1187	Tel.SismoRes.	0	50	51	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
113	1187	Tel.SismoRes.	0	51	53	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
114	1187	Tel.SismoRes.	0	53	54	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
115	1187	Tel.SismoRes.	0	54	55	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
116	1187	Tel.SismoRes.	0	55	56	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
117	1195	Tel.SismoRes.	0	56	300	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101		
118	1109	Tel.SismoRes.	0	84	85	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
119	1109	Tel.SismoRes.	0	85	9	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
120	1109	Tel.SismoRes.	0	86	87	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
121	1187	Tel.SismoRes.	0	289	34	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	255	0	0	0	255	0	0	0	0	101		
122	1109	Tel.SismoRes.	0	90	91	13,87	13,87	0	0																

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 13.87 m																								
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	fil in.	fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Ramp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro	
135	1109	Tel.SismoRes.	0	104	105	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
136	1109	Tel.SismoRes.	0	109	25	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
137	1195	Tel.SismoRes.	0	93	296	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	255	0	0	0	255	0	0	0	0	101	
138	1187	Tel.SismoRes.	0	112	113	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
139	1187	Tel.SismoRes.	0	113	114	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
140	1187	Tel.SismoRes.	0	114	115	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
141	1187	Tel.SismoRes.	0	115	116	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
142	1187	Tel.SismoRes.	0	116	117	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
143	1187	Tel.SismoRes.	0	117	118	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
144	1187	Tel.SismoRes.	0	293	100	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	258	0	0	0	258	0	0	0	0	101	
145	1187	Tel.SismoRes.	0	121	122	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
146	1187	Tel.SismoRes.	0	122	123	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
147	1187	Tel.SismoRes.	0	123	124	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
148	1187	Tel.SismoRes.	0	124	125	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
149	1187	Tel.SismoRes.	0	125	126	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
150	1187	Tel.SismoRes.	0	126	127	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
151	1195	Tel.SismoRes.	0	127	292	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	255	0	0	0	255	0	0	0	0	101	
152	1179	Tel.SismoRes.	0	87	82	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
153	1195	Tel.SismoRes.	0	87	295	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101	
154	1187	Tel.SismoRes.	0	294	106	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101	
155	1187	Tel.SismoRes.	0	20	10	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101	
156	1187	Tel.SismoRes.	0	31	11	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101	
157	1187	Tel.SismoRes.	0	21	15	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	321	0	0	0	321	0	0	0	0	101	
158	1187	Tel.SismoRes.	0	32	14	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101	
159	1187	Tel.SismoRes.	0	22	16	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101	
160	1187	Tel.SismoRes.	0	23	17	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101	
161	1979	Tel.SismoRes.	0	105	65	13,87	12,95	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
162	1187	Tel.SismoRes.	0	35	57	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101	
163	1187	Tel.SismoRes.	0	37	42	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101	
164	1187	Tel.SismoRes.	0	38	43	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	321	0	0	0	321	0	0	0	0	101	
165	1187	Tel.SismoRes.	0	296	94	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	255	0	0	0	255	0	0	0	0	101	
166	1187	Tel.SismoRes.	0	40	45	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101	
167	1187	Tel.SismoRes.	0	41	48	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101	
168	1058	Tel.SismoRes.	180	49	291	13,87	13,87	0	1	60	0	0	0	127	0	0	0	127	0	0	0	0	101	
169	1179	Tel.SismoRes.	0	9	78	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
170	1179	Tel.SismoRes.	0	46	61	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
171	1179	Tel.SismoRes.	0	50	67	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
172	1179	Tel.SismoRes.	0	53	69	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
173	1179	Tel.SismoRes.	0	55	71	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
174	1179	Tel.SismoRes.	0	73	84	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
175	1179	Tel.SismoRes.	0	9	109	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
176	1179	Tel.SismoRes.	0	13	104	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
177	1179	Tel.SismoRes.	0	12	92	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
178	1179	Tel.SismoRes.	0	89	96	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
179	1179	Tel.SismoRes.	0	109	12	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
180	1179	Tel.SismoRes.	0	108	116	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
181	1179	Tel.SismoRes.	0	101	112	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
182	1179	Tel.SismoRes.	0	73	61	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
183	1179	Tel.SismoRes.	0	89	84	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
184	1179	Tel.SismoRes.	0	101	96	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
185	1179	Tel.SismoRes.	0	12	80	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
186	1179	Tel.SismoRes.	0	13	109	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
187	1179	Tel.SismoRes.	0	109	27	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
188	1179	Tel.SismoRes.	0	120	112	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
189	1187	Tel.SismoRes.	0	61	64	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
190	1179	Tel.SismoRes.	0	122	114	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
191	1179	Tel.SismoRes.	0	13	92	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
192	1179	Tel.SismoRes.	0	124	116	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
193	1179	Tel.SismoRes.	0	126	118	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0										

Prof. Arch. Giacomo Tempesta
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI
 Prof. Arch. Giacomo Tempesta

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 13.87 m																								
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Ramp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro	
277	1105	Secondario	0	98	92	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
278	1105	Secondario	0	92	86	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
279	1105	Secondario	0	27	4	13,87	13,87	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
280	1105	Secondario	0	26	9	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
281	1105	Secondario	0	97	91	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
282	1105	Secondario	0	91	85	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
283	1105	Secondario	0	25	7	13,87	13,87	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
284	1105	Secondario	0	13	30	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
285	1105	Secondario	0	108	111	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
286	1105	Secondario	0	111	109	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
287	1105	Secondario	0	109	110	13,87	13,87	0	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
288	1979	Tel.SismoRes.	0	93	66	13,87	12,95	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
289	1979	Tel.SismoRes.	0	62	84	12,95	13,87	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
290	1979	Tel.SismoRes.	0	90	62	13,87	12,95	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
291	1979	Tel.SismoRes.	0	63	96	12,95	13,87	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
293	1201	Tel.SismoRes.	0	7	13	13,87	13,87	0	0	40	0	0	60	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101	
294	1105	Secondario	0	7	13	13,87	13,87	0	0	0	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
296	1201	Tel.SismoRes.	0	4	27	13,87	13,87	0	0	40	0	0	60	321	0	0	0	321	0	0	0	0	101	
297	1105	Secondario	0	4	26	13,87	13,87	0	0	0	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
298	1043	Tel.SismoRes.	180	6	8	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
299	1043	Tel.SismoRes.	180	8	46	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
300	1043	Tel.SismoRes.	180	46	59	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
301	1043	Tel.SismoRes.	180	59	73	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
302	1043	Tel.SismoRes.	180	73	83	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
303	1043	Tel.SismoRes.	180	83	89	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
304	1187	Tel.SismoRes.	0	24	18	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101	
305	1043	Tel.SismoRes.	180	89	95	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
306	1187	Tel.SismoRes.	0	17	18	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
307	1058	Tel.SismoRes.	0	21	22	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
308	1058	Tel.SismoRes.	0	22	23	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
309	1058	Tel.SismoRes.	0	23	24	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
310	1058	Tel.SismoRes.	0	24	301	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	127	0	0	0	127	0	0	0	0	101	
311	1058	Tel.SismoRes.	0	31	32	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
312	1058	Tel.SismoRes.	0	32	21	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
313	1058	Tel.SismoRes.	0	20	31	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
314	1195	Tel.SismoRes.	0	18	299	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101	
315	1187	Tel.SismoRes.	0	15	16	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
316	1187	Tel.SismoRes.	0	16	17	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
317	1187	Tel.SismoRes.	0	11	14	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
318	1187	Tel.SismoRes.	0	14	15	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
319	1187	Tel.SismoRes.	0	8	276	13,87	13,87	0	0	60	0	0	0	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101	
320	1187	Tel.SismoRes.	0	10	11	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
321	1179	Tel.SismoRes.	0	10	6	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
322	1179	Tel.SismoRes.	0	14	31	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
323	1179	Tel.SismoRes.	0	16	21	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
324	1179	Tel.SismoRes.	0	18	23	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
325	1179	Tel.SismoRes.	0	31	10	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
326	1179	Tel.SismoRes.	0	21	14	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
327	1179	Tel.SismoRes.	0	23	16	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
328	1179	Tel.SismoRes.	0	29	18	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
329	1191	Tel.SismoRes.	0	126	36	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	321	0	0	0	321	0	0	0	0	101	
330	1191	Tel.SismoRes.	0	127	33	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	160	0	0	0	160	0	0	0	0	101	
331	1979	Tel.SismoRes.	0	102	63	13,87	12,95	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
332	1187	Tel.SismoRes.	0	37	38	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
333	1187	Tel.SismoRes.	0	39	287	13,87	13,87	0	0	60	0	-1	0	254	0	0	0	254	0	0	0	0	101	
334	1187	Tel.SismoRes.	0	40	41	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
335	1187	Tel.SismoRes.	0	41	37	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
336	1187	Tel.SismoRes.	0	35	36	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
337	1187	Tel.SismoRes.	0	38	35	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
338	1195	Tel.S																						

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 13.87 m																									
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav	Sez.	Tipo Elemento	Ang	Fil	Fil	Q in.	Q fin	Dxi	Dyi	Dzi	Dxf	Dyf	Dzf	Pann	Ramp	Ball	Espl	Tot.	Torc	Orizz	Assia	Ali	Crit		
N.ro	N.ro	fini sismici	Grd	in.	fin.	(m)	(m)	cm	cm	cm	cm	cm	cm		kg / m	kg / m			kg	kg / m		%	N.ro		
350	1179	Tel.SismoRes.	0	35	126	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
351	1179	Tel.SismoRes.	0	43	35	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
352	1179	Tel.SismoRes.	0	37	124	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
353	1179	Tel.SismoRes.	0	48	37	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
354	1179	Tel.SismoRes.	0	40	122	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
355	1179	Tel.SismoRes.	0	44	40	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
369	1043	Tel.SismoRes.	180	95	101	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
370	1043	Tel.SismoRes.	180	101	107	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
371	1043	Tel.SismoRes.	180	107	120	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
372	1043	Tel.SismoRes.	180	120	39	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
373	1043	Tel.SismoRes.	180	39	44	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
374	1043	Tel.SismoRes.	0	29	19	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
375	1043	Tel.SismoRes.	0	19	58	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
376	1043	Tel.SismoRes.	0	58	72	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
377	1043	Tel.SismoRes.	0	72	82	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
378	1043	Tel.SismoRes.	0	82	88	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
379	1043	Tel.SismoRes.	0	88	94	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
380	1043	Tel.SismoRes.	0	94	100	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
381	1043	Tel.SismoRes.	0	100	106	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
382	1043	Tel.SismoRes.	0	106	119	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
383	1043	Tel.SismoRes.	0	119	128	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
384	1043	Tel.SismoRes.	0	128	34	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
385	1043	Tel.SismoRes.	0	34	52	13,87	13,87	0	0	60	0	0	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
386	1058	Tel.SismoRes.	0	275	20	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	127	0	0	0	127	0	0	0	0	101		
387	1058	Tel.SismoRes.	0	301	29	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	127	0	0	0	127	0	0	0	0	101		
388	1058	Tel.SismoRes.	180	291	52	13,87	13,87	0	0	0	0	0	60	127	0	0	0	127	0	0	0	0	101		

SETTI ALLA QUOTA 13.87 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Ramp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
2	605	35	12	25	13,87	13,87	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
4	605	35	28	27	13,87	13,87	2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
6	605	35	13	30	13,87	13,87	0	0	0	2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
7	605	35	25	7	13,87	13,87	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
9	605	35	26	9	13,87	13,87	0	0	0	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
10	605	35	27	4	13,87	13,87	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
292	605	35	7	13	13,87	13,87	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
295	605	35	4	26	13,87	13,87	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 12.03 m																								
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin.	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Ramp	Ball	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro	
2	1979	Tel.SismoRes.	0	84	62	12,04	11,28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
6	1979	Tel.SismoRes.	0	62	90	11,28	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
9	1187	Tel.SismoRes.	0	84	90	12,04	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
10	1187	Tel.SismoRes.	0	90	96	12,04	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
11	1187	Tel.SismoRes.	0	96	102	12,04	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
12	1187	Tel.SismoRes.	0	87	93	12,04	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
13	1187	Tel.SismoRes.	0	93	99	12,04	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
14	1187	Tel.SismoRes.	0	99	105	12,04	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
15	1109	Secondario	0	9	26	12,04	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
16	1979	Tel.SismoRes.	0	63	102	11,28	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
17	1109	Secondario	0	27	28	12,04	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
18	1109	Secondario	0	12	25	12,04	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
19	1109	Secondario	0	25	7	12,04	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
20	1109	Secondario	0	13	30	12,04	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
21	1109	Secondario	0	26	4	12,04	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
22	1979	Tel.SismoRes.	0	96	63	12,04	11,28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
23	1979	Tel.SismoRes.	0	65	105	11,28	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
24	1979	Tel.SismoRes.	0	66	93	11,28	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
26	1109	Secondario	0	7	13	12,04	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
28	1109	Secondario	0	4	27	12,04	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
29	1979	Tel.SismoRes.	0	87	66	12,04	11,28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
30	1979	Tel.SismoRes.	0	99	65	12,04	11,28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	

SETTI ALLA QUOTA 12.03 m																						
--------------------------	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--

SETTI ALLA QUOTA 2.04 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	605	35	7	13	2,04	2,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
2	605	35	4	26	2,04	2,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
10	605	35	12	25	2,04	2,04	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
11	605	35	30	211	2,04	2,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
33	605	35	28	27	2,04	2,04	2	-17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
34	605	35	110	215	2,04	2,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
35	605	35	13	30	2,04	2,04	0	0	0	2	-17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
36	605	35	25	7	2,04	2,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
37	605	35	108	208	2,04	2,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
38	605	35	26	9	2,04	2,04	0	0	0	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
39	605	35	27	4	2,04	2,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
40	605	35	9	205	2,04	2,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
57	605	35	211	108	2,04	2,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
58	605	35	215	12	2,04	2,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
59	605	35	208	28	2,04	2,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
60	605	35	205	110	2,04	2,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 9.65 m																								
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI									
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro	
1	1979	Tel.SismoRes.	0	84	62	8,78	9,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
3	1979	Tel.SismoRes.	0	96	63	8,78	9,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
5	1979	Tel.SismoRes.	0	65	105	9,65	8,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
8	1979	Tel.SismoRes.	0	87	66	8,78	9,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
11	1979	Tel.SismoRes.	0	99	65	8,78	9,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
12	1979	Tel.SismoRes.	0	66	93	9,65	8,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
13	1979	Tel.SismoRes.	0	62	90	9,65	8,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
14	1979	Tel.SismoRes.	0	63	102	9,65	8,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	

SETTI ALLA QUOTA 9.65 m																										
		GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r.	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q. fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
2	605	35	12	25	9,65	9,65	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
4	605	35	28	27	9,65	9,65	2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
6	605	35	13	30	9,65	9,65	0	0	0	2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
7	605	35	25	7	9,65	9,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
9	605	35	26	9	9,65	9,65	0	0	0	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
10	605	35	27	4	9,65	9,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
292	605	35	7	13	9,65	9,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
295	605	35	4	26	9,65	9,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

SETTI ALLA QUOTA 7.91 m																										
		GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	605	35	12	25	7,91	7,91	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
3	605	35	28	27	7,91	7,91	2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
4	605	35	13	30	7,91	7,91	0	0	0	2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
5	605	35	25	7	7,91	7,91	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
7	605	35	26	9	7,91	7,91	0	0	0	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
8	605	35	27	4	7,91	7,91	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
25	605	35	7	13	7,91	7,91	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
27	605	35	4	26	7,91	7,91	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

SETTI ALLA QUOTA 11.27 m																										
		GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r.	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	605	35	12	25	11,28	11,28	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
2	605	35	28	27	11,28	11,28	2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
3	605	35	13	30	11,28	11,28	0	0	0	2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
4	605	35	25	7	11,28	11,28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
5	605	35	26	9	11,28	11,28	0	0	0	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
6	605	35	27	4	11,28	11,28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

SETTI ALLA QUOTA 11.27 m																										
		GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI VERTICALI							PRESSIONI		RINFORZI MUR				
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
7	605	35	26	4	11,28	11,28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
8	605	35	7	13	11,28	11,28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 12.95 m																									
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro		
2	1979	Tel.SismoRes.	0	105	65	12,04	12,95	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
6	1979	Tel.SismoRes.	0	93	66	12,04	12,95	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
9	1979	Tel.SismoRes.	0	63	102	12,95	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
10	1979	Tel.SismoRes.	0	96	63	12,04	12,95	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
11	1979	Tel.SismoRes.	0	62	90	12,95	12,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
12	1979	Tel.SismoRes.	0	84	62	12,04	12,95	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
13	1979	Tel.SismoRes.	0	99	65	12,04	12,95	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
20	1979	Tel.SismoRes.	0	87	66	12,04	12,95	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		

SETTI ALLA QUOTA 12.95 m																										
GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI							CARICHI VERTICALI										PRESSIONI		RINFORZI MUR	
Sett N.ro	Sez N.ro	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann kg / m	Tamp kg / m	Ball kg / m	Espl kg / m	Tot. kg / m	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf. kg/mq	Mat N.ro	Ini cm	Fin. cm
1	605	35	12	25	12,95	12,95	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
3	605	35	28	27	12,95	12,95	2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
4	605	35	13	30	12,95	12,95	0	0	0	2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
5	605	35	25	7	12,95	12,95	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
7	605	35	26	9	12,95	12,95	0	0	0	-2	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
8	605	35	27	4	12,95	12,95	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
25	605	35	7	13	12,95	12,95	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
27	605	35	4	26	12,95	12,95	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 0 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
1	2	1	30,0	10,0	1	1	-1,26	5,59
						2	-1,10	4,43
						3	-1,02	3,85
						4	-0,94	3,26
						5	-0,78	2,10
						6	0,69	2,30
						7	2,16	2,50
						8	2,00	3,67
						9	1,92	4,25
						10	1,84	4,83
						11	1,68	6,00
						12	0,21	5,80

GEOMETRIA PIASTRE ALLA QUOTA 7.04 m													
Piastra N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Tipo Car.	Quota Filo1	Quota Filo2	Quota Filo3	Quota Filo4	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.
1	3	84	216	203	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
2	203	216	223	227	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
3	227	223	9	145	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
4	145	9	205	204	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
5	204	205	215	214	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
6	214	215	12	146	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
7	146	12	198	197	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
8	197	198	192	191	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
9	191	192	87	1	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
10	12	25	199	198	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
11	198	199	193	192	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
12	192	193	93	87	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1

GEOMETRIA PIASTRE ALLA QUOTA 7.04 m													
Piastra N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Tipo Car.	Quota Filo1	Quota Filo2	Quota Filo3	Quota Filo4	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.
13	84	90	217	216	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
14	216	217	224	223	17	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
15	223	224	26	9	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
16	90	96	218	217	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
17	217	218	225	224	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
18	224	225	27	26	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
19	25	13	200	199	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
20	199	200	194	193	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
21	193	194	99	93	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
22	96	102	219	218	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
23	218	219	226	225	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
24	225	226	28	27	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
25	13	30	201	200	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
26	200	201	195	194	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
27	194	195	105	99	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
28	102	5	221	219	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
29	219	221	222	226	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
30	226	222	154	28	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
31	28	154	209	208	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
32	208	209	210	211	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
33	211	210	155	30	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
34	30	155	202	201	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
35	201	202	196	195	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
36	195	196	2	105	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
37	9	26	206	205	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
38	205	206	212	215	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
39	215	212	25	12	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
40	26	27	207	206	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
41	206	207	213	212	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
42	212	213	13	25	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
43	27	28	208	207	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
44	207	208	211	213	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1
45	213	211	30	13	2	1	1	1	1	7	10,0	10,0	1

GEOMETRIA PIASTRE ALLA QUOTA 10.52 m													
Piastra N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Tipo Car.	Quota Filo1	Quota Filo2	Quota Filo3	Quota Filo4	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.
1	3	84	216	203	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
2	203	216	223	227	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
3	227	223	9	145	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
4	145	9	205	204	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
5	204	205	215	214	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
6	214	215	12	146	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
7	146	12	198	197	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
8	197	198	192	191	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
9	191	192	87	1	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
10	12	25	199	198	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
11	198	199	193	192	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
12	192	193	93	87	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
13	84	90	217	216	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
14	216	217	224	223	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
15	223	224	26	9	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
16	90	96	218	217	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
17	217	218	225	224	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
18	224	225	27	26	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
19	25	13	200	199	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
20	199	200	194	193	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
21	193	194	99	93	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
22	96	102	219	218	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1

GEOMETRIA PIASTRE ALLA QUOTA 10.52 m													
Piastra N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Tipo Car.	Quota Filo1	Quota Filo2	Quota Filo3	Quota Filo4	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.
23	218	219	226	225	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
24	225	226	28	27	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
25	13	30	201	200	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
26	200	201	195	194	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
27	194	195	105	99	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
28	102	5	221	219	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
29	219	221	222	226	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
30	226	222	154	28	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
31	28	154	209	208	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
32	208	209	210	211	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
33	211	210	155	30	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
34	30	155	202	201	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
35	201	202	196	195	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
36	195	196	2	105	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
37	9	26	206	205	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
38	205	206	212	215	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
39	215	212	25	12	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
40	26	27	207	206	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
41	206	207	213	212	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
42	212	213	13	25	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
43	27	28	208	207	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
44	207	208	211	213	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1
45	213	211	30	13	2	2	2	2	2	7	10,0	10,0	1

NODI ALLA QUOTA 13.87 m																	
IDENTIFICAZIONE				RIGIDEZZE NODO ESTERNE							CARICHI NODALI CONCENTRATI						
Filo N.ro	Quo N.	D.Quo cm	P. sis	Co di	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t·m)	Ry (t·m)	Rz (t·m)	Fx (t)	Fy (t)	Fz (t)	Mx (t·m)	My (t·m)	Mz (t·m)	
4	9	20	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
7	9	20	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
275	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
276	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
278	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
279	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
280	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
281	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
282	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
283	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
284	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
285	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
286	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
287	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
289	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
290	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
291	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
292	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
297	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
298	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
299	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
300	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
301	9	60	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	

NODI INTERNI SHELL						
IDENT.		POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI	
Nodo3d N.ro		Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)
592		-0.94	3.86	1.27	0.00	0.40

NODI INTERNI SHELL						
IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)	
593	-1,02	4,44	1,27	0,00	0,59	
594	1,76	6,01	1,27	0,00	0,73	
595	2,24	2,51	1,27	0,00	0,73	
596	1,26	2,38	1,27	0,00	0,50	
597	-0,70	2,11	1,27	0,00	0,73	
598	-0,86	3,27	1,27	0,00	0,59	
599	0,29	5,81	1,27	0,00	0,33	
600	0,78	5,88	1,27	0,00	0,50	
601	0,77	2,31	1,27	0,00	0,33	
602	0,28	2,24	1,27	0,00	0,50	
603	-1,18	5,61	1,27	0,00	0,73	
604	-0,20	5,74	1,27	0,00	0,50	
605	-3,48	0,66	7,04	0,00	0,00	
606	-2,50	0,79	7,04	0,00	0,00	
607	2,07	3,76	2,04	0,00	0,00	
608	1,94	4,74	2,04	0,00	0,00	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1								
Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	2,00	4,26	0,50		2	2,08	3,68	0,50
5	1,76	6,01	0,50		6	1,92	4,84	0,50
7	2,24	2,51	0,50		19	1,76	6,01	2,04
20	2,08	3,68	2,04		21	1,92	4,84	2,04
25	2,24	2,51	2,04		28	2,04	3,97	0,50
29	2,00	4,26	1,27		30	2,05	3,91	1,27
31	2,08	3,68	1,27		32	2,06	3,85	2,04
33	2,00	4,26	2,04		37	1,96	4,55	0,50
38	1,92	4,84	1,27		39	1,96	4,60	1,27
40	1,95	4,65	2,04		44	1,76	6,01	2,66
45	2,08	3,68	2,66		46	1,92	4,84	2,66
50	2,24	2,51	2,66		53	2,06	3,85	2,66
57	1,95	4,65	2,66		61	1,76	6,01	3,34
62	2,08	3,68	3,34		63	1,92	4,84	3,34
67	2,24	2,51	3,34		70	2,06	3,85	3,34
74	1,95	4,65	3,34		78	1,76	6,01	4,54
79	2,08	3,68	4,54		80	1,92	4,84	4,54
84	2,24	2,51	4,54		87	2,06	3,85	4,44
88	2,00	4,26	4,44		89	2,00	4,26	4,54
90	2,04	3,97	4,54		100	1,95	4,65	4,44
101	1,96	4,55	4,54		109	1,76	6,01	5,35
110	2,08	3,68	5,35		111	1,92	4,84	5,35
115	2,24	2,51	5,35		118	2,00	4,26	5,35
125	1,76	6,01	6,34		126	2,08	3,68	6,34
127	1,92	4,84	6,34		131	2,24	2,51	6,34
134	2,00	4,26	6,34		141	1,76	6,01	7,04
142	2,08	3,68	7,04		143	1,92	4,84	7,04
147	2,24	2,51	7,04		151	2,00	4,26	7,04
239	1,76	6,01	7,91		240	2,08	3,68	7,91
241	1,92	4,84	7,91		245	2,24	2,51	7,91
260	2,00	4,26	7,91		263	1,76	6,01	8,78
264	2,08	3,68	8,78		265	1,92	4,84	8,78
269	2,24	2,51	8,78		270	2,00	4,26	8,78
273	1,76	6,01	9,65		274	2,08	3,68	9,65
275	1,92	4,84	9,65		279	2,24	2,51	9,65
288	2,00	4,26	9,65		295	1,76	6,01	10,52
296	2,08	3,68	10,52		297	1,92	4,84	10,52
301	2,24	2,51	10,52		303	2,00	4,26	10,52

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
376	1,76	6,01	11,28		377	2,08	3,68	11,28
378	1,92	4,84	11,28		382	2,24	2,51	11,28
391	2,00	4,26	11,28		394	1,76	6,01	12,04
395	2,08	3,68	12,04		396	1,92	4,84	12,04
400	2,24	2,51	12,04		402	2,00	4,26	12,04
405	1,76	6,01	12,95		406	2,08	3,68	12,95
407	1,92	4,84	12,95		411	2,24	2,51	12,95
420	2,00	4,26	12,95		427	1,76	6,01	13,87
428	2,08	3,68	13,87		429	1,92	4,84	13,87
433	2,24	2,51	13,87		434	1,96	4,55	12,95
435	1,96	4,55	13,87		436	2,00	4,26	13,87
440	2,04	3,97	12,95		441	2,04	3,97	13,87
594	1,76	6,01	1,27		595	2,24	2,51	1,27

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
3	-0,94	3,86	0,50		4	-1,02	4,44	0,50
9	-0,70	2,11	0,50		10	-0,86	3,27	0,50
15	-1,18	5,61	0,50		18	-1,18	5,61	2,04
22	-1,02	4,44	2,04		23	-0,86	3,27	2,04
24	-0,70	2,11	2,04		34	-0,94	3,86	2,04
43	-1,18	5,61	2,66		47	-1,02	4,44	2,66
48	-0,86	3,27	2,66		49	-0,70	2,11	2,66
54	-0,94	3,86	2,66		60	-1,18	5,61	3,34
64	-1,02	4,44	3,34		65	-0,86	3,27	3,34
66	-0,70	2,11	3,34		71	-0,94	3,86	3,34
77	-1,18	5,61	4,54		81	-1,02	4,44	4,54
82	-0,86	3,27	4,54		83	-0,70	2,11	4,54
91	-0,98	4,15	3,34		92	-0,99	4,26	4,34
93	-0,94	3,86	4,34		94	-0,94	3,86	3,84
95	-0,99	4,26	3,84		96	-0,94	3,86	4,54
97	-0,98	4,15	4,54		103	-0,90	3,57	3,34
104	-0,88	3,47	4,34		105	-0,88	3,47	3,84
106	-0,90	3,57	4,54		108	-1,18	5,61	5,35
112	-1,02	4,44	5,35		113	-0,86	3,27	5,35
114	-0,70	2,11	5,35		119	-0,94	3,86	5,35
124	-1,18	5,61	6,34		128	-1,02	4,44	6,34
129	-0,86	3,27	6,34		130	-0,70	2,11	6,34
135	-0,94	3,86	6,34		140	-1,18	5,61	7,04
144	-1,02	4,44	7,04		145	-0,86	3,27	7,04
146	-0,70	2,11	7,04		150	-0,94	3,86	7,04
238	-1,18	5,61	7,91		242	-1,02	4,44	7,91
243	-0,86	3,27	7,91		244	-0,70	2,11	7,91
261	-0,94	3,86	7,91		262	-1,18	5,61	8,78
266	-1,02	4,44	8,78		267	-0,86	3,27	8,78
268	-0,70	2,11	8,78		271	-0,94	3,86	8,78
272	-1,18	5,61	9,65		276	-1,02	4,44	9,65
277	-0,86	3,27	9,65		278	-0,70	2,11	9,65
289	-0,94	3,86	9,65		294	-1,18	5,61	10,52
298	-1,02	4,44	10,52		299	-0,86	3,27	10,52
300	-0,70	2,11	10,52		304	-0,94	3,86	10,52
375	-1,18	5,61	11,28		379	-1,02	4,44	11,28
380	-0,86	3,27	11,28		381	-0,70	2,11	11,28
392	-0,94	3,86	11,28		393	-1,18	5,61	12,04
397	-1,02	4,44	12,04		398	-0,86	3,27	12,04
399	-0,70	2,11	12,04		403	-0,94	3,86	12,04
404	-1,18	5,61	12,95		408	-1,02	4,44	12,95
409	-0,86	3,27	12,95		410	-0,70	2,11	12,95

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
421	-0,94	3,86	12,95		426	-1,18	5,61	13,87
430	-1,02	4,44	13,87		431	-0,86	3,27	13,87
432	-0,70	2,11	13,87		437	-0,90	3,57	12,95
438	-0,90	3,57	13,87		439	-0,94	3,86	13,87
442	-0,98	4,15	12,95		443	-0,98	4,15	13,87
592	-0,94	3,86	1,27		593	-1,02	4,44	1,27
597	-0,70	2,11	1,27		598	-0,86	3,27	1,27
603	-1,18	5,61	1,27					

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
7	2,24	2,51	0,50		8	1,26	2,38	0,50
9	-0,70	2,11	0,50		13	0,77	2,31	0,50
14	0,28	2,24	0,50		24	-0,70	2,11	2,04
25	2,24	2,51	2,04		26	0,77	2,31	2,04
35	1,26	2,38	2,04		41	0,28	2,24	2,04
49	-0,70	2,11	2,66		50	2,24	2,51	2,66
51	0,77	2,31	2,66		55	1,26	2,38	2,66
58	0,28	2,24	2,66		66	-0,70	2,11	3,34
67	2,24	2,51	3,34		68	0,77	2,31	3,34
72	1,26	2,38	3,34		75	0,28	2,24	3,34
83	-0,70	2,11	4,54		84	2,24	2,51	4,54
85	0,77	2,31	4,54		98	1,26	2,38	4,54
102	0,28	2,24	4,54		114	-0,70	2,11	5,35
115	2,24	2,51	5,35		116	0,77	2,31	5,35
120	1,26	2,38	5,35		122	0,28	2,24	5,35
130	-0,70	2,11	6,34		131	2,24	2,51	6,34
132	0,77	2,31	6,34		136	1,26	2,38	6,34
138	0,28	2,24	6,34		146	-0,70	2,11	7,04
147	2,24	2,51	7,04		148	0,77	2,31	7,04
153	1,26	2,38	7,04		155	0,28	2,24	7,04
595	2,24	2,51	1,27		596	1,26	2,38	1,27
597	-0,70	2,11	1,27		601	0,77	2,31	1,27
602	0,28	2,24	1,27					

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
5	1,76	6,01	0,50		11	0,29	5,81	0,50
12	0,78	5,88	0,50		15	-1,18	5,61	0,50
16	-0,20	5,74	0,50		18	-1,18	5,61	2,04
19	1,76	6,01	2,04		27	0,29	5,81	2,04
36	0,78	5,88	2,04		42	-0,20	5,74	2,04
43	-1,18	5,61	2,66		44	1,76	6,01	2,66
52	0,29	5,81	2,66		56	0,78	5,88	2,66
59	-0,20	5,74	2,66		60	-1,18	5,61	3,34
61	1,76	6,01	3,34		69	0,29	5,81	3,34
73	0,78	5,88	3,34		76	-0,20	5,74	3,34
77	-1,18	5,61	4,54		78	1,76	6,01	4,54
86	0,29	5,81	4,54		99	0,78	5,88	4,54
107	-0,20	5,74	4,54		108	-1,18	5,61	5,35
109	1,76	6,01	5,35		117	0,29	5,81	5,35
121	0,78	5,88	5,35		123	-0,20	5,74	5,35
124	-1,18	5,61	6,34		125	1,76	6,01	6,34
133	0,29	5,81	6,34		137	0,78	5,88	6,34
139	-0,20	5,74	6,34		140	-1,18	5,61	7,04
141	1,76	6,01	7,04		149	0,29	5,81	7,04
152	-0,20	5,74	7,04		154	0,78	5,88	7,04

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
594	1,76	6,01	1,27		599	0,29	5,81	1,27
600	0,78	5,88	1,27		603	-1,18	5,61	1,27
604	-0,20	5,74	1,27					

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
326	-2,36	-0,25	10,52		337	-2,65	1,83	10,52
354	-2,49	0,66	10,52		366	-2,50	0,79	10,52

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI PIASTRA - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
573	-1,26	5,59	0,00		574	-1,10	4,43	0,00
575	-1,02	3,85	0,00		576	-0,94	3,26	0,00
577	-0,78	2,10	0,00		578	0,69	2,30	0,00
579	2,16	2,50	0,00		580	2,00	3,67	0,00
581	1,92	4,25	0,00		582	1,84	4,83	0,00
583	1,68	6,00	0,00		584	0,21	5,80	0,00
585	0,74	4,10	0,00		586	-0,26	4,10	0,00
587	-0,26	5,10	0,00		588	0,74	5,10	0,00
589	-0,26	3,10	0,00		590	0,74	3,10	0,00
591	1,74	3,10	0,00					

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI PIASTRA - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
140	-1,18	5,61	7,04		141	1,76	6,01	7,04
142	2,08	3,68	7,04		143	1,92	4,84	7,04
144	-1,02	4,44	7,04		145	-0,86	3,27	7,04
146	-0,70	2,11	7,04		147	2,24	2,51	7,04
148	0,77	2,31	7,04		149	0,29	5,81	7,04
150	-0,94	3,86	7,04		151	2,00	4,26	7,04
152	-0,20	5,74	7,04		153	1,26	2,38	7,04
154	0,78	5,88	7,04		155	0,28	2,24	7,04
157	4,70	6,41	7,04		158	-4,33	6,73	7,04
159	-4,11	5,20	7,04		160	1,60	7,17	7,04
161	1,55	7,54	7,04		162	-1,29	6,46	7,04
163	-1,38	7,13	7,04		165	-3,79	2,87	7,04
167	-3,63	1,70	7,04		168	-3,95	4,04	7,04
169	2,90	4,98	7,04		171	5,02	4,08	7,04
173	5,18	2,91	7,04		174	4,86	5,25	7,04
175	3,06	3,81	7,04		176	-0,04	4,58	7,04
177	-1,99	4,28	7,04		178	-1,83	3,12	7,04
179	0,12	3,41	7,04		180	1,64	6,87	7,04
181	-0,53	0,94	7,04		182	-1,67	1,95	7,04
183	3,22	2,65	7,04		184	2,74	6,15	7,04
185	-2,15	5,45	7,04		186	2,40	1,34	7,04
187	4,48	7,94	7,04		188	-3,34	-0,37	7,04
189	-2,36	-0,25	7,04		190	-4,35	6,92	7,04
191	-3,37	7,04	7,04		192	-1,41	7,32	7,04
193	-0,43	7,46	7,04		194	1,53	7,73	7,04
195	2,50	7,86	7,04		196	5,47	0,84	7,04
197	2,53	0,44	7,04		198	3,52	0,57	7,04
199	-0,41	0,02	7,04		200	0,57	0,16	7,04
201	3,48	8,00	7,04		202	3,72	6,28	7,04
203	3,88	5,11	7,04		204	4,04	3,95	7,04
205	4,20	2,78	7,04		206	4,49	0,70	7,04

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -NODI PIASTRA - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
207	-2,97	4,16	7,04		208	-0,41	7,26	7,04
209	-2,81	2,99	7,04		210	0,57	7,40	7,04
211	-2,65	1,83	7,04		212	-2,37	6,97	7,04
213	-3,13	5,32	7,04		214	-3,35	6,85	7,04
215	-1,38	-0,12	7,04		216	-2,39	7,17	7,04
217	0,94	4,72	7,04		218	1,10	3,55	7,04
219	1,55	0,30	7,04		220	4,46	8,13	7,04
221	0,55	7,60	7,04		222	-4,23	6,06	7,04
223	-3,25	6,18	7,04		224	-2,27	6,31	7,04
225	-0,31	6,60	7,04		226	0,66	6,74	7,04
227	2,62	7,01	7,04		228	3,60	7,14	7,04
229	4,58	7,27	7,04		230	-1,52	0,92	7,04
231	0,43	1,20	7,04		232	1,41	1,34	7,04
233	3,37	1,61	7,04		234	4,35	1,74	7,04
235	5,32	1,88	7,04		605	-3,48	0,66	7,04
606	-2,50	0,79	7,04					

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -NODI PIASTRA - QUOTA: 3 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
236	5,47	0,84	10,52		237	-3,34	-0,37	10,52
254	-0,41	0,02	10,52		255	2,53	0,44	10,52
256	4,48	7,94	10,52		257	1,55	7,54	10,52
258	-4,33	6,73	10,52		259	-1,38	7,13	10,52
280	-4,11	5,20	10,52		281	4,70	6,41	10,52
282	-3,95	4,04	10,52		283	4,86	5,25	10,52
284	-3,79	2,87	10,52		285	5,02	4,08	10,52
286	-3,63	1,70	10,52		294	-1,18	5,61	10,52
295	1,76	6,01	10,52		296	2,08	3,68	10,52
297	1,92	4,84	10,52		298	-1,02	4,44	10,52
299	-0,86	3,27	10,52		300	-0,70	2,11	10,52
301	2,24	2,51	10,52		302	5,18	2,91	10,52
303	2,00	4,26	10,52		304	-0,94	3,86	10,52
307	-1,99	4,28	10,52		308	-1,83	3,12	10,52
311	-0,04	4,58	10,52		312	-1,67	1,95	10,52
313	-2,15	5,45	10,52		314	2,90	4,98	10,52
315	3,06	3,81	10,52		316	3,22	2,65	10,52
317	2,74	6,15	10,52		318	1,53	7,73	10,52
319	2,50	7,86	10,52		320	0,12	3,41	10,52
321	-0,20	5,74	10,52		322	0,28	2,24	10,52
323	1,26	2,38	10,52		324	-4,35	6,92	10,52
325	-3,37	7,04	10,52		326	-2,36	-0,25	10,52
327	3,52	0,57	10,52		328	-1,41	7,32	10,52
329	-0,43	7,46	10,52		330	0,57	0,16	10,52
331	-2,97	4,16	10,52		332	3,51	7,80	10,52
333	3,72	6,28	10,52		334	-2,81	2,99	10,52
335	0,94	4,72	10,52		336	2,53	7,67	10,52
337	-2,65	1,83	10,52		338	0,57	7,40	10,52
339	0,78	5,88	10,52		340	-3,13	5,32	10,52
341	3,88	5,11	10,52		342	-2,37	6,97	10,52
343	4,04	3,95	10,52		344	-3,35	6,85	10,52
345	4,20	2,78	10,52		346	3,48	8,00	10,52
347	4,46	8,13	10,52		348	1,10	3,55	10,52
349	4,49	0,70	10,52		350	-2,39	7,17	10,52
351	-1,38	-0,12	10,52		352	0,55	7,60	10,52
353	1,55	0,30	10,52		354	-2,49	0,66	10,52
355	-4,23	6,06	10,52		356	-3,25	6,18	10,52
357	-2,27	6,31	10,52		358	-1,29	6,46	10,52
359	-0,31	6,60	10,52		360	0,66	6,74	10,52

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI PIASTRA - QUOTA: 3 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
361	1,64	6,87	10,52		362	2,62	7,01	10,52
363	3,60	7,14	10,52		364	4,58	7,27	10,52
365	-3,48	0,66	10,52		366	-2,50	0,79	10,52
367	-1,52	0,92	10,52		368	-0,55	1,06	10,52
369	0,43	1,20	10,52		370	1,41	1,34	10,52
371	2,39	1,48	10,52		372	3,37	1,61	10,52
373	4,35	1,74	10,52		374	5,32	1,88	10,52

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	0,30	0,30	0,30
Var.Uffici	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	0,30	0,30	0,30
Var.Vento	1,50	0,90	0,90	1,50	0,90	0,90	1,50	0,90	0,90	1,50	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00
Var.Neve h <= 1000	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	0,30	-0,30
Sisma verticale	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	-0,30	0,30

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Uffici	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Vento	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Neve h <= 1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30
Sisma verticale	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	1,00	-1,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.

DESCRIZIONI	31	32	33	34	35	36
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Uffici	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Vento	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Neve h <= 1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30
Sisma verticale	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70
Var.Uffici	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70
Var.Vento	1,00	0,60	0,60	1,00	0,60	0,60	1,00	0,60	0,60	1,00	0,60	0,60
Var.Neve h <= 1000	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50
Var.Coperture	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma verticale	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	0,50	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Uffici	0,50	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Vento	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Neve h <= 1000	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma verticale	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Abitazioni	0,30
Var.Uffici	0,30
Var.Vento	0,00
Var.Neve h <= 1000	0,00
Var.Coperture	0,00
Vento dir. 0	0,00
Vento dir. 90	0,00
Vento dir. 180	0,00
Vento dir. 270	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00
Sisma verticale	0,00

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Filo N.ro	: Numero del filo del nodo inferiore o superiore
Quota inf/sup	: Quota del nodo inferiore e del nodo superiore
Nodo inf/sup	: Numero dei nodi inferiore e superiore per la determinazione degli spostamenti sismici relativi
Sisma N.ro	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Spostam. Calcolo	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Spostam. Limite	: valore dello spostamento limite per lo S.L.D.
Sisma N.ro	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Spostam. Calcolo	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Spostam. Limite	: valore dello spostamento limite per lo S.L.O.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in calcestruzzo per gli stati limite ultimi.

Filo Iniz./Fin.	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Cotg Θ	: Cotangente Angolo del puntone compresso
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
SgmT	: Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm ² calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
AmpC	: Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
N/Nc	: Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Sez B/H	: Sulla prima riga numero della sezione nell'archivio, sulla seconda base della sezione, sulla terza altezza. Per sezioni a T è riportato l'ingombro massimo della sezione
Concio	: Numero del concio
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la massima deformazione nell'acciaio e nel calcestruzzo per la verifica a flessione
GamRd	: Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.
M Exd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
M Eyd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore Y
N Ed	: Sforzo normale ultimo di calcolo
x / d	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100
ef% ec% (*100)	: deformazioni massime nell'acciaio e nel calcestruzzo moltiplicate per 10.000. Valore limite per l'acciaio 100 (1%), valore limite nel calcestruzzo 35 (0,35%)
Area	: Area del ferro in centimetri quadri; per le travi rispettivamente superiore ed inferiore, per i pilastri armature lungo la base e l'altezza della sezione
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
V Exd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X
V Eyd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
T sdu	: Momento torcente ultimo di calcolo

V Rxd	: Taglio resistente ultimo in direzione X
V Ryd	: Taglio resistente ultimo in direzione Y
T Rd	: Momento torcente resistente ultimo. Le sollecitazioni di taglio e torsione resistente possono essere riferiti al calcestruzzo o alle staffe in base a quale materiale ha il coefficiente di impegno maggiore
T Rld	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
Coe Cls	: Coefficiente per il controllo di sicurezza del calcestruzzo alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Coe Staf	: Coefficiente per il controllo di sicurezza delle staffe alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Alon	: Armatura longitudinale a torsione (nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento M_y in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
Staffe	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
Moltipl Ultimo	: Solo per le stampe di riverifica: Moltiplicatore dei carichi che porta a collasso la sezione. Il percorso dei carichi seguito è a sforzo normale costante. Le deformazioni riportate sono determinate dalle sollecitazioni di calcolo amplificate del moltiplicatore in parola.

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO / LEGNO

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in acciaio e di verifica aste in legno.

Fili N.ro	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Cmb N.r	: Numero della combinazione per la quale si è avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo). La combinazione 0, se presente, si riferisce alle verifiche delle aste in legno, costruita con la sola presenza dei carichi permanenti ($1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2$). Seguono le caratteristiche associate alla combinazione:
N Sd	: Sforzo normale di calcolo
MxSd	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
MySd	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
VxSd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
VySd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
T Sd	: Torsione di calcolo
N Rd	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
MxV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale
MyV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
VxplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
VyplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse Y locale
T Rd	: Torsione resistente
fy rid	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
Rap %	: Rapporto di verifica moltiplicato per 100. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100. La formula utilizzata in verifica è la n.ro 6.41 di EC3. Tale formula nel caso di sezione a doppio T coincide con la formula del DM 2008 n.ro 4.2.39.
Sez.N	: Numero di archivio della sezione
Ac	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
Qn	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio

Asta : Numerazione dell'asta

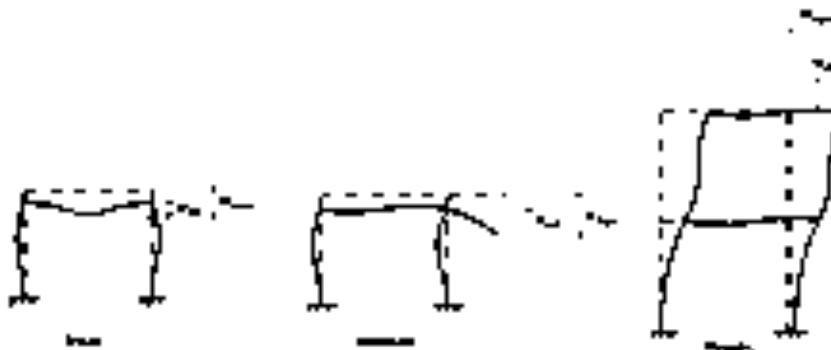
Per le strutture dissipative, nei pilastri, sono stati tenuti in conto i fattori di sovraresistenza riportati nella Tab. 7.5.1 delle NTC 2008.

L'ultima riga delle quattro relative a ciascuna asta, si riferisce ai valori utili ad effettuare le verifiche di instabilità:

l : Lunghezza della trave
 $\beta \cdot l$: Lunghezza libera di inflessione
clas. : Classe di verifica della trave
 ϵ : $(235/f_y)^{1/2}$. Se il valore è maggiore di 1 significa che il programma ha classificato la sezione, originariamente di classe 4, come sezione di classe 3 secondo il comma (9) del punto 5.5.2 dell'EC3 in base alla tensione di compressione massima. Per tali aste non sono state effettuate le verifiche di instabilità come previsto nel comma (10) dell'EC3 (vedi anche pto C4.2.3.1).
Lmd : Snellezza lambda
R%pf : Rapporto di verifica per l'instabilità alla presso-flessione moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.32]. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100
R%ft : Rapporto di verifica per l'instabilità flessione-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
Wmax : Spostamento massimo
Wrel : Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
Wlim : Spostamento limite

Gli spostamenti Wmax e Wrel, essendo legati alle verifiche di esercizio, sono calcolati combinando i canali di carico con i coefficienti delle matrici SLE.

Per una più agevole comprensione del significato dei dati Wmax e Wrel, si può fare riferimento alla figura seguente:



Quindi ai fini della verifica è sufficiente che risulti $W_{rel} \leq W_{lim}$, essendo del tutto normale che l'asta possa risultare verificata anche con $W_{max} > W_{lim}$.

Se:

Rap % : 111 La sezione non verifica per taglio elevato

Rap % : 444 Sezione non verificata in automatico perché di classe 4

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

N Rd $\rightarrow \sigma_n$: Tensione normale dovuta a sforzo normale
MxV.Rd $\rightarrow \sigma_{M_x}$: Tensione normale dovuta a momento Mx
MyV.Rd $\rightarrow \sigma_{M_y}$: Tensione normale dovuta a momento My
VxplRd $\rightarrow \tau_x$: Tensione tangenziale dovuta a taglio Tx
VyplRd $\rightarrow \tau_y$: Tensione tangenziale dovuta a taglio Ty
T Rd $\rightarrow \tau_{M_t}$: Tensione tangenziale da momento torcente

fy rid → Rapp. Fless	: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule del DM 2008 [4.4.6a], [4.4.6b], [4.4.7a], [4.4.7b]. Viene riportato il valore più alto fra tutte le varie combinazioni e si intende verificato, come tutti gli altri rapporti, se il valore è minore di uno
Rap % → Rapp. Taglio	: Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule del DM 2008 [4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente
clas. → KcC	: Coefficiente di instabilità di colonna ($K_{crit,c}$) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.15]
lmd → KcM	: Coefficiente di instabilità di trave ($K_{crit,m}$) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.12]
R%pf → Rx	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente Km è applicato al termine del momento Y
R%ft → Ry	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente Km è applicato al termine del momento X

Gli spostamenti Wmax e Wrel sono calcolati secondo le formule [2.2] e [2.3] dell'Eurocodice 5. In particolare si sommano gli spostamenti istantanei delle combinazioni SLE Rare con quelli a tempo infinito delle combinazioni SLE Quasi Permanenti. Quindi indicando con U^P gli spostamenti istantanei dei carichi permanenti e con U^Q quelli dei carichi variabili lo spostamento finale vale:

$$U_{fin} = U^P + K_{def} * U^P + U^Q + K_{def} * \phi_2 * U^Q$$

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in cls per gli stati limiti di esercizio.

Filo	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Com Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti. Questo indicatore vale sia per la verifica a fessurazione che per il calcolo delle frecce
Fessu	: Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la trave non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale
Frecce	: Freccia limite e freccia massima di calcolo
Combin	: Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima
Com Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul calcestruzzo, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul calcestruzzo
σ_{lim}	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
σ_{cal}	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ²
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione

Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

Quota N.ro:	: Quota a cui si trova l'elemento
Perim. N.ro	: Numero identificativo del macroelemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
Nodo 3d N.ro	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
Nx	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale (il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
Ny	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Txy	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
Mx	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
My	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
Mxy	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
$\epsilon_{cx} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x *10000 (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{cy} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y *10000 (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{tx} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x *10000 (Es. 1% = 100)
$\epsilon_{ty} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y *10000 (Es. 1% = 100)
Ax superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
Ay superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
Ax inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
Ay inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
Atag	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
σ_t	: Tensione massima di contatto con il terreno
Eta	: Abbassamento verticale del nodo in esame
Fpunz	: Forza di punzonamento determinata amplificando il massimo valore della forza punzonante (ottenuta dall'involuppo fra le varie combinazioni di carico agenti) per un coefficiente beta raccomandato nell'eurocodice 2 (figura 6.21). Per le piastre di fondazione la forza di punzonamento è stata ridotta dell'effetto favorevole della pressione del suolo
FpunzLi	: Resistenza al punzonamento ottenuta dall'applicazione della formula (6.47) dell'eurocodice 2, utilizzando il perimetro di base definito nelle figure 6.13 e 6.15
Apunz	: Armatura di punzonamento calcolata dalla formula (6.51) dell'eurocodice 2

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle ϵ vengono sostituite con:

Molt. : *Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y*
x/d : *Posizione adimensionalizzata dell'asse neutro rispettivamente nelle direzioni X e Y*

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

Quota : *Quota a cui si trova l'elemento*
Perim. : *Numero identificativo del macro-elemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica*
Nodo : *Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi*
Comb Cari : *Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti*
Fes lim : *Fessura limite espressa in mm*
Fess. : *Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla*
Dist mm : *Distanza fra le fessure*
Combin : *Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura*
Mf X : *Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
N X : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale*
Mf Y : *Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
N Y : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale*
Cos teta : *Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione*
Sin teta : *Seno dell'angolo teta*
Combina Carico : *Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls*
s lim : *Valore della tensione limite in Kg/cm²*
s cal : *Valore della tensione di calcolo in Kg/cm² sulla faccia di normale x*
Conbin : *Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione*
Mf X : *Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
N X : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale*
s cal : *Valore della tensione di calcolo in Kg/cm² sulla faccia di normale y*
Combin : *Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione*
Mf Y : *Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale*
N Y : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale*

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

Gruppo Quote	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
Generatrice	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
Nodo 3d N.ro	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
Nx	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale ha l'asse x nella direzione del setto e l'asse y verticale)
Ny	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Txy	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale. (Ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
Mx	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
My	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
Mxy	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
$\epsilon_{cx} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{cy} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{sx} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
$\epsilon_{sy} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
Ax superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. (Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
Ay superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
Ax inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
Ay inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
Atag	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
σ_i	: Tensione massima di contatto con il terreno
Eta	: Abbassamento verticale del nodo in esame

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle ϵ vengono sostituite con:

Molt. : Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

Gr.Q	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
Gen	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
Nodo	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
Comb. Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti
Fes lim	: Fessura limite espressa in mm
Fess.	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà

	<i>nulla</i>
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Cos teta	: Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione
Sin teta	: Seno dell'angolo teta
Combina	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls
Carico	
s lim	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale x
Conbin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale y
Conbin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 109	9	2,04		5	-1270	-10	4	8	19	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		5	-1334	6	-2	8	19	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 19	9	0,50		5	-1393	20	-7	8	19	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0		-1393	8	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 109	12	2,04		8	-1313	-10	-4	-7	20	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		8	-1376	5	2	-7	20	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 20	12	0,50		8	-1435	20	7	-7	20	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0		-1435	8	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 109	13	2,04		11	-1015	-15	0	7	21	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
HEB200	qn=	0		11	-1079	2	-6	7	21	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 21	13	0,50		11	-1138	18	-11	7	21	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0		-1138	7	7	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 1	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 109	25	2,04		8	-1050	15	0	7	-22	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		8	-1113	-2	-6	7	-22	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 22	25	0,50		8	-1172	-18	-11	7	-22	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0		-1172	7	7	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 1	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 109	26	2,04		2	-1015	5	2	-4	-12	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
HEB200	qn=	0		2	-1078	-4	5	-4	-12	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 23	26	0,50		2	-1138	-13	8	-4	-12	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0		-1138	5	6	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 109	27	2,04		2	-1011	-4	2	-4	10	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
HEB200	qn=	0		2	-1075	4	5	-4	10	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 24	27	0,50		2	-1134	11	8	-4	10	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0		-1134	5	6	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 109	28	2,04		2	-1262	11	4	7	-21	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		2	-1326	-6	-2	7	-21	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 25	28	0,50		2	-1385	-21	-7	7	-21	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0		-1385	8	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 109	30	2,04		8	-1312	10	-4	-7	-20	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		8	-1376	-6	2	-7	-20	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 26	30	0,50		8	-1435	-20	7	-7	-20	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0		-1435	8	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 109	108	2,04		11	-1035	-2	0	0	1	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		11	-1098	-1	0	0	1	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 27	108	0,50		11	-1158	0	0	0	1	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0		-1155	2	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 109	110	2,04		5	-1047	2	0	0	-2	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		5	-1110	1	0	0	-2	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 28	110	0,50		5	-1169	0	0	0	-2	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0		-1169	1	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 187	9	2,04		5	71	-2	0	0	14	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
IPE200	qn=	-22		5	71	1	0	0	-1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
Asta: 29	205	2,04		5	71	-3	0	0	-15	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2		68	4	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 187	28	2,04		2	69	-2	0	0	12	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
IPE200	qn=	-22		2	69	1	0	0	-1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
Asta: 30	208	2,04		2	69	-4	0	0	-16	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2		64	4	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 187	110	2,04		5	65	-2	0	0	15	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
IPE200	qn=	-22		5	65	1	0	0	8	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
Asta: 31	215	2,04		5	65	2	0	0	1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
Instab.:l=	49,4	$\beta^*l=$	34,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,0	mm		
Sez.N. 187	205	2,04		5	66	3	0	0	-4	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
IPE200	qn=	-22		5	66	1	0	0	-11	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
Asta: 32	110	2,04		5	66	-3	0	0	-18	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
Instab.:l=	49,5	$\beta^*l=$	34,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,0	mm		
Sez.N. 187	215	2,04		8	71	-3	0	0	16	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
IPE200	qn=	-22		8	71	1	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
Asta: 33	12	2,04		8	71	-2	0	0	-13	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	98,9	β^*l	69,3		65	3	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 187	108	2,04	11		63	-3	0	0	18	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	11		63	1	0	0	11	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 34	211	2,04	11		63	3	0	0	3	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:=	49,4	β^*l	34,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	2,0	mm		
Sez.N. 187	208	2,04	11		64	3	0	0	-3	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	11		64	1	0	0	-11	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 35	108	2,04	11		64	-3	0	0	-18	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:=	49,5	β^*l	34,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	2,0	mm		
Sez.N. 187	211	2,04	11		69	-3	0	0	15	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	11		69	1	0	0	-1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 36	30	2,04	11		69	-2	0	0	-14	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:=	98,9	β^*l	69,2		66	4	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 187	9	2,04	5		66	-3	0	0	16	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	5		66	1	0	0	-1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 37	26	2,04	9		61	-5	0	0	-19	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:=	117,7	β^*l	82,4		61	5	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 187	12	2,04	11		88	-4	0	0	20	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	11		88	2	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 38	25	2,04	11		88	-1	0	0	-14	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:=	117,7	β^*l	82,4		85	4	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 187	4	2,04	2		61	-2	0	0	13	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	2		61	1	0	0	-1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 39	27	2,04	2		61	0	0	0	-4	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:=	58,8	β^*l	41,2		60	2	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 187	26	2,04	2		62	1	0	0	2	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	2		62	1	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 40	4	2,04	2		62	-3	0	0	-15	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:=	58,8	β^*l	41,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 187	27	2,04	2		65	-3	0	0	17	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	2		65	1	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 41	28	2,04	6		60	-4	0	0	-18	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:=	117,7	β^*l	82,4		60	4	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 187	7	2,04	11		257	-22	1	1	62	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	5		274	-11	0	1	48	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 42	130	2,04	5		274	-1	0	1	42	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:=	41,2	β^*l	28,8		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	1,6	mm		
Sez.N. 187	130	2,04	1	5	117	-1	0	1	150	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22 /	5		117	6	0	1	149	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 43	0	2,04	2	11	102	13	0	1	152	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:=	8,8	β^*l	6,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	0,4	mm		
Sez.N. 187	13	2,04	5		91	-1	0	0	14	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	5		91	2	0	0	-1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 44	30	2,04	5		91	-4	0	0	-20	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:=	117,7	β^*l	82,4		86	5	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 187	25	2,04	1	5	95	25	0	-1	-124	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22 /	5		95	19	0	-1	-126	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 45	0	2,04	2	5	95	13	0	-1	-127	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:=	10,0	β^*l	7,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	0,4	mm		
Sez.N. 187	133	2,04	11		252	2	0	-1	-56	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	11		252	-9	0	-1	-62	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 46	7	2,04	8		239	-23	1	-1	-74	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:=	38,8	β^*l	27,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	1,6	mm		
Sez.N. 109	9	4,54	2		-776	1	-1	0	-1	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0	
HEB200	qn=	0	2		-876	0	0	0	-1	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0	
Asta: 47	9	2,04	2		-975	-2	1	0	-1	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0	
Instab.:=	250,0	β^*l	250,0		-975	1	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,0	0,0	10,0	mm		
Sez.N. 109	12	4,54	8		-798	0	1	0	-1	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0	
HEB200	qn=	0	8		-898	-2	0	0	-1	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0	
Asta: 48	12	2,04	8		-997	-4	-1	0	-1	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0	
Instab.:=	250,0	β^*l	250,0		-997	2	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,0	0,0	10,0	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg/m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 49 Instab.:l=	13 qn= 13 250,0	4,54 0 2,04 $\beta^*l=$	8 8 8 250,0	-1154 -1254 -1353 -1353	7 5 2 5	0 -1 -1 1	0 0 0 cl= 1	0 -2 -2 $\varepsilon=$	-2 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	204498 204498 204498 49	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 1	94934 94934 94934 1	37548 37548 37548 Wmax/rel/lim=	785 785 785 0,0	2619 2619 2619 0,0	1 1 1 10,0	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 50 Instab.:l=	25 qn= 25 250,0	4,54 0 2,04 $\beta^*l=$	8 8 8 250,0	-1164 -1263 -1363 -1363	-5 -4 -4 4	0 -1 -1 1	0 0 0 cl= 1	0 0 0 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	204498 204498 204498 49	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 1	94934 94934 94934 1	37548 37548 37548 Wmax/rel/lim=	785 785 785 0,0	2619 2619 2619 0,0	1 1 1 10,0	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 51 Instab.:l=	26 qn= 51 250,0	4,54 0 2,04 $\beta^*l=$	2 2 2 250,0	-950 -1050 -1149 -1149	-7 -2 4 3	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	4 4 4 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	204498 204498 204498 49	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 1	94934 94934 94934 1	37548 37548 37548 Wmax/rel/lim=	785 785 785 0,0	2619 2619 2619 0,0	0 1 1 10,0	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 52 Instab.:l=	27 qn= 52 250,0	4,54 0 2,04 $\beta^*l=$	2 2 2 250,0	-933 -1032 -1132 -1132	7 2 -4 3	1 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-4 -4 -4 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	204498 204498 204498 49	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 1	94934 94934 94934 1	37548 37548 37548 Wmax/rel/lim=	785 785 785 0,0	2619 2619 2619 0,0	0 1 1 10,0	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 53 Instab.:l=	28 qn= 53 250,0	4,54 0 2,04 $\beta^*l=$	2 2 2 250,0	-751 -851 -950 -950	-1 0 1 1	-1 0 1 0	0 0 0 cl= 1	1 1 1 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	204498 204498 204498 49	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 1	94934 94934 94934 1	37548 37548 37548 Wmax/rel/lim=	785 785 785 0,0	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 10,0	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 54 Instab.:l=	30 qn= 54 250,0	4,54 0 2,04 $\beta^*l=$	11 11 11 250,0	-752 -852 -951 -951	0 2 3 2	1 0 0 0	0 0 0 cl= 1	1 1 1 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	204498 204498 204498 49	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 1	94934 94934 94934 1	37548 37548 37548 Wmax/rel/lim=	785 785 785 0,0	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 10,0	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 55 Instab.:l=	108 qn= 55 250,0	4,54 0 2,04 $\beta^*l=$	11 11 11 250,0	-688 -787 -887 -887	1 1 0 1	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	0 0 0 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	204498 204498 204498 49	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 1	94934 94934 94934 1	37548 37548 37548 Wmax/rel/lim=	785 785 785 0,0	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 10,0	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 56 Instab.:l=	110 qn= 56 250,0	4,54 0 2,04 $\beta^*l=$	5 5 5 250,0	-714 -814 -913 -913	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	0 0 0 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	204498 204498 204498 49	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 1	94934 94934 94934 1	37548 37548 37548 Wmax/rel/lim=	785 785 785 0,0	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 10,0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 57 Instab.:l=	9 qn= 57 98,9	4,54 -22 4,54 $\beta^*l=$	19 8 11 69,2	21 32 31 27	-1 1 -5 5	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	9 -1 -19 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 30	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 0	21170 21170 21170 Wmax/rel/lim=	153 153 153 0,2	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 4,0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 58 Instab.:l=	9 qn= 58 117,7	4,54 -22 4,54 $\beta^*l=$	3 5 5 82,4	68 78 78 68	-5 0 -4 5	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	19 -1 -16 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 36	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 0	21170 21170 21170 Wmax/rel/lim=	153 153 153 0,2	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 4,7	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 59 Instab.:l=	28 qn= 59 98,8	4,54 -22 4,54 $\beta^*l=$	8 8 9 69,2	31 31 31 31	0 1 -5 5	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	9 -1 -19 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 30	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 0	21170 21170 21170 Wmax/rel/lim=	153 153 153 0,2	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 4,0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 60 Instab.:l=	208 qn= 60 49,5	4,54 -22 4,54 $\beta^*l=$	9 26 9 34,6	17 11 17 0	6 4 -6 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-16 -12 -30 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 0	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 0	21170 21170 21170 Wmax/rel/lim=	153 153 153 0,2	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 2,0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 61 Instab.:l=	108 qn= 61 49,3	4,54 -22 4,54 $\beta^*l=$	3 22 3 34,5	16 11 16 0	-5 -3 5 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	26 19 12 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 0	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 0	21170 21170 21170 Wmax/rel/lim=	153 153 153 0,2	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 2,0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 62 Instab.:l=	211 qn= 62 99,0	4,54 -22 4,54 $\beta^*l=$	3 22 15 69,3	33 20 24 33	-5 -3 -1 5	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	18 12 -9 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 30	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 0	21170 21170 21170 Wmax/rel/lim=	153 153 153 0,2	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 4,0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 63 Instab.:l=	205 qn= 63 49,4	4,54 -22 4,54 $\beta^*l=$	3 28 11 34,6	15 11 17 0	5 4 -5 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-12 -10 -27 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 0	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 0	21170 21170 21170 Wmax/rel/lim=	153 153 153 0,2	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 2,0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 64 Instab.:l=	110 qn= 215 49,4	4,54 -22 4,54 $\beta^*l=$	2 22 2 34,6		17 10 17 0	-4 -3 4 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	25 18 10 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 0	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 Wmax/rel/lm=	21170 21170 21170 0,2	153 153 153 0,0	2619 2619 2619 2,0	0 0 0 mm	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 65 Instab.:l=	215 qn= 12 98,9	4,54 -22 4,54 $\beta^*l=$	3 2 3 69,3		33 34 33 33	-4 -4 -2 4	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	17 16 -12 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 30	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 Wmax/rel/lm=	21170 21170 21170 0,2	153 153 153 0,0	2619 2619 2619 4,0	0 0 0 mm	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 66 Instab.:l=	12 qn= 25 117,7	4,54 -22 4,54 $\beta^*l=$	5 5 3 82,4		89 89 78 78	-3 1 -7 7	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	14 0 -21 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 36	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 Wmax/rel/lm=	21170 21170 21170 0,2	153 153 153 0,0	2619 2619 2619 4,7	0 0 0 mm	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 67 Instab.:l=	4 qn= 136 29,4	4,54 -22 / 4,54 $\beta^*l=$	1 2 3 2 5 20,6		-26 -29 -31 0	36 10 -16 0	0 0 0 0	0 1 0 cl= 1	-170 -165 -183 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 0	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 Wmax/rel/lm=	21170 21170 21170 0,2	153 153 153 0,0	2619 2619 2619 1,2	1 0 0 mm	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 68 Instab.:l=	26 qn= 134 29,4	4,54 -22 / 4,54 $\beta^*l=$	1 2 2 2 2 20,6		241 241 241 0	16 -6 -28 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-148 -152 -157 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 0	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 Wmax/rel/lm=	21170 21170 21170 0,2	153 153 153 0,0	2619 2619 2619 1,2	0 0 1 mm	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 69 Instab.:l=	27 qn= 28 117,7	4,54 -22 4,54 $\beta^*l=$	11 11 3 82,4		72 72 64 64	-4 0 -6 6	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	16 -1 -19 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 36	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 Wmax/rel/lm=	21170 21170 21170 0,2	153 153 153 0,0	2619 2619 2619 4,7	0 0 0 mm	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 70 Instab.:l=	7 qn= 76 29,4	4,54 -22 / 4,54 $\beta^*l=$	1 9 2 2 6 20,6		43 92 56 0	33 12 -9 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-141 -116 -144 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 0	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 Wmax/rel/lm=	21170 21170 21170 0,2	153 153 153 0,0	2619 2619 2619 1,2	1 0 0 mm	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 71 Instab.:l=	13 qn= 30 117,7	4,54 -22 4,54 $\beta^*l=$	3 11 11 82,4		80 83 83 80	-7 0 -3 7	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	20 0 -14 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 36	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 Wmax/rel/lm=	21170 21170 21170 0,2	153 153 153 0,0	2619 2619 2619 4,7	0 0 0 mm	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 72 Instab.:l=	25 qn= 131 29,4	4,54 -22 / 4,54 $\beta^*l=$	1 11 5 2 11 20,6		274 277 274 0	23 -4 -35 0	0 0 0 0	0 -1 0 cl= 1	-195 -177 -203 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 0	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 0	27576 27576 27576 Wmax/rel/lm=	21170 21170 21170 0,2	153 153 153 0,0	2619 2619 2619 1,2	0 0 1 mm	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 73 Instab.:l=	9 qn= 9 250,0	7,04 0 4,54 $\beta^*l=$	9 3 3 250,0		-184 -573 -673 -673	-23 -4 6 7	23 -3 5 5	13 -6 -6 cl= 1	13 8 8 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	204498 204498 204498 49	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 1	94934 94934 94934 Wmax/rel/lm=	37548 37548 37548 0,0	785 785 785 0,0	2619 2619 2619 10,0	0 0 0 mm	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 74 Instab.:l=	12 qn= 12 250,0	7,04 0 4,54 $\beta^*l=$	3 9 9 250,0		-196 -655 -755 -755	-23 -4 10 7	-23 3 -5 5	-14 6 6 cl= 1	14 11 11 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	204498 204498 204498 49	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 1	94934 94934 94934 Wmax/rel/lm=	37548 37548 37548 0,0	785 785 785 0,0	2619 2619 2619 10,0	0 0 0 mm	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 75 Instab.:l=	13 qn= 13 250,0	7,04 0 4,54 $\beta^*l=$	15 11 11 250,0		-240 -608 -707 -616	-2 -3 -7 4	-39 2 0 16	-21 2 2 cl= 1	-1 -3 -3 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	204498 204498 204498 49	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 1	94934 94934 94934 Wmax/rel/lm=	37548 37548 37548 0,0	785 785 785 0,0	2619 2619 2619 10,0	1 0 0 mm	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 76 Instab.:l=	25 qn= 25 250,0	7,04 0 4,54 $\beta^*l=$	14 8 8 250,0		-257 -665 -764 -725	1 3 8 4	-40 6 -4 15	-21 9 9 cl= 1	1 4 4 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	204498 204498 204498 49	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 1	94934 94934 94934 Wmax/rel/lm=	37548 37548 37548 0,0	785 785 785 0,0	2619 2619 2619 10,0	1 0 0 mm	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 77 Instab.:l=	26 qn= 26 250,0	7,04 0 4,54 $\beta^*l=$	18 5 5 250,0		-251 -667 -767 -695	2 3 3 2	40 -2 1 15	21 -2 -2 cl= 1	0 0 0 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	204498 204498 204498 49	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 1	94934 94934 94934 Wmax/rel/lm=	37548 37548 37548 0,0	785 785 785 0,0	2619 2619 2619 10,0	1 0 0 mm	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 78 Instab.:l=	27 qn= 27 250,0	7,04 0 4,54 $\beta^*l=$	17 17 11 250,0		-245 -248 -734 -688	-2 -2 -4 2	40 38 -3 15	21 21 5 cl= 1	0 0 -1 $\varepsilon= 0,92$	0 0 0 lmd=	204498 204498 204498 49	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 1	94934 94934 94934 Wmax/rel/lm=	37548 37548 37548 0,0	785 785 785 0,0	2619 2619 2619 10,0	1 0 0 mm	
Sez.N. 109	28	7,04	17		-13	18	25	14	-10	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
HEB200	qn=	0	3	-529	4	-3	-6	-8	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
Asta: 79	28	4,54	3	-629	-5	4	-6	-8	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-629	6	4	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm			
Sez.N. 109	30	7,04	3	-205	23	-23	-14	-14	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
HEB200	qn=	0	8	-533	4	1	2	-9	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
Asta: 80	30	4,54	8	-632	-7	-1	2	-9	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-628	5	4	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm			
Sez.N. 109	108	7,04	9	-16	-4	1	0	3	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
HEB200	qn=	0	11	-144	0	0	0	2	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
Asta: 81	108	4,54	11	-244	2	0	0	2	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-244	1	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm			
Sez.N. 109	110	7,04	5	-71	0	1	0	0	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
HEB200	qn=	0	5	-171	0	0	0	0	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
Asta: 82	110	4,54	5	-270	0	0	0	0	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-270	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm			
Sez.N. 187	4	7,04	12	0	8	0	0	-29	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
IPE200	qn=	-22	12	0	-1	0	0	-37	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Asta: 83	26	7,04	12	0	-13	0	0	-46	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$	41,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,4	mm			
Sez.N. 187	7	7,04	6	0	10	0	0	-33	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
IPE200	qn=	-22	6	0	-2	0	0	-42	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Asta: 84	13	7,04	6	0	-15	0	0	-51	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Instab.:l=	58,9	$\beta^*l=$	41,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,4	mm			
Sez.N. 105	81	7,04	5	0	-77	0	0	239	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
HEB160	qn=	-77	2	0	47	0	0	177	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Asta: 85	87	7,04	5	0	134	0	0	121	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:l=	117,5	$\beta^*l=$	82,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 105	242	7,04	8	0	-180	0	0	287	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
HEB160	qn=	-77	22	0	24	0	0	-4	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
Asta: 86	84	7,04	8	0	143	0	0	133	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
Instab.:l=	153,9	$\beta^*l=$	107,7	0	180	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	6,2	mm			
Sez.N. 978	79	7,04	8	0	-71	0	0	208	0	68734	4345	1160	27576	17783	143	2619	2		
ann_4	qn=	-21	8	0	-33	0	0	203	0	68734	4345	1160	27576	17783	143	2619	1		
Asta: 87	238	7,04	10	0	5	0	0	194	0	68734	4345	1160	27576	17783	143	2619	0		
Instab.:l=	36,8	$\beta^*l=$	25,7	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	1,5	mm			
Sez.N. 978	277	7,04	5	0	-83	0	0	120	0	68734	4345	1160	27576	17783	143	2619	2		
ann_4	qn=	-21	5	0	-45	0	0	111	0	68734	4345	1160	27576	17783	143	2619	1		
Asta: 88	245	7,04	6	0	-9	0	0	101	0	68734	4345	1160	27576	17783	143	2619	0		
Instab.:l=	67,3	$\beta^*l=$	47,1	0	83	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,7	mm			
Sez.N. 979	84	7,04	12	-351	5	-14	-9	-3	5	40726	1273	1273	14969	14969	1111	2619	1		
ctrv-ann_1	qn=	-7	12	-344	3	-9	-9	-8	5	40726	1274	1274	14969	14969	1111	2619	1		
Asta: 89	62	7,91	12	-337	-2	-5	-9	-12	5	40726	1274	1274	14969	14969	1111	2619	1		
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5	-186	6	14	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm			
Sez.N. 979	96	7,04	12	-575	2	-11	-5	0	5	40726	1266	1266	14969	14969	1111	2619	1		
ctrv-ann_1	qn=	-7	12	-568	1	-9	-5	-4	5	40726	1267	1267	14969	14969	1111	2619	1		
Asta: 90	63	7,91	12	-561	-3	-6	-5	-9	5	40726	1267	1267	14969	14969	1111	2619	1		
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5	-575	2	9	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm			
Sez.N. 979	63	7,91	6	-558	-1	-3	3	9	-3	40726	1267	1267	14969	14969	1111	2619	1		
ctrv-ann_1	qn=	-7	6	-571	3	-6	3	0	-3	40726	1267	1267	14969	14969	1111	2619	1		
Asta: 91	102	7,04	6	-572	3	-7	3	-1	-3	40726	1267	1267	14969	14969	1111	2619	1		
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5	-415	5	11	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm			
Sez.N. 979	62	7,91	6	-997	-5	-6	4	17	-5	40726	1253	1253	14969	14969	1111	2619	2		
ctrv-ann_1	qn=	-7	6	-1004	2	-8	4	12	-5	40726	1253	1253	14969	14969	1111	2619	2		
Asta: 92	90	7,04	6	-1011	8	-11	4	7	-5	40726	1253	1253	14969	14969	1111	2619	2		
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5	-984	5	11	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 4	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm			
Sez.N. 195	25	7,04	9	0	817	0	0	-949	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	5		
IPE300	qn=	-42	9	0	340	0	0	-976	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Asta: 93	199	7,04	3	0	-222	0	0	-648	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
Instab.:l=	99,1	$\beta^*l=$	69,3	0	817	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm			
Sez.N. 979	87	7,04	15	-355	5	15	10	-4	-5	40726	1273	1273	14969	14969	1111	2619	1		
ctrv-ann_1	qn=	-7	15	-350	3	10	10	-7	-5	40726	1273	1273	14969	14969	1111	2619	1		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 94	66	7,91		15	-345	-2	4	10	-11	-5	40726	1274	1274	14969	14969	1111	2619	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-331	5	14	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 979	99	7,04		3	-453	0	15	9	2	-6	40726	1270	1270	14969	14969	1111	2619	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		3	-449	1	12	9	0	-6	40726	1270	1270	14969	14969	1111	2619	1	
Asta: 95	65	7,91		3	-439	-2	5	9	-7	-6	40726	1271	1271	14969	14969	1111	2619	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-453	2	11	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 979	65	7,91		6	-584	-2	4	-5	11	4	40726	1266	1266	14969	14969	1111	2619	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		6	-591	3	7	-5	6	4	40726	1266	1266	14969	14969	1111	2619	1	
Asta: 96	105	7,04		6	-598	5	10	-5	1	4	40726	1266	1266	14969	14969	1111	2619	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-546	4	9	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 979	66	7,91		6	-970	-5	6	-9	16	6	40726	1254	1254	14969	14969	1111	2619	2	
ctrv-ann_1	qn=	-7		6	-977	2	10	-9	11	6	40726	1254	1254	14969	14969	1111	2619	2	
Asta: 97	93	7,04		6	-984	7	15	-9	7	6	40726	1253	1253	14969	14969	1111	2619	2	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-984	5	12	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 4	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 977	9	7,04		18	0	129	0	0	-200	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1	
ann_03	qn=	-37		17	0	26	0	0	-217	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
Asta: 98	205	7,04		9	0	-92	0	0	-246	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$		69,2	0	29	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 977	110	7,04		5	0	2	0	0	24	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
ann_03	qn=	-37		14	0	12	0	0	40	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
Asta: 99	215	7,04		14	0	21	0	0	30	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
Instab.:l=	49,4	$\beta^*l=$		34,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,0	mm		
Sez.N. 187	12	7,04		6	0	5	0	0	11	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22		6	0	8	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 100	25	7,04		19	0	-5	0	0	-21	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	8	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 187	25	7,04		3	0	-9	0	0	35	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22		19	0	1	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 101	7	7,04		3	0	6	0	0	18	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$		41,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 195	13	7,04		9	0	804	0	0	-934	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	5	
IPE300	qn=	-42		9	0	334	0	0	-962	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2	
Asta: 102	200	7,04		3	0	-234	0	0	-669	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1	
Instab.:l=	99,1	$\beta^*l=$		69,3	0	804	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 187	13	7,04		18	0	-4	0	0	19	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22		3	0	7	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 103	30	7,04		12	0	4	0	0	-13	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	7	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 977	30	7,04		3	0	130	0	0	-204	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1	
ann_03	qn=	-37		15	0	24	0	0	-221	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
Asta: 104	211	7,04		3	0	-95	0	0	-251	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1	
Instab.:l=	99,0	$\beta^*l=$		69,3	0	27	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 977	108	7,04		14	0	34	0	0	-147	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
ann_03	qn=	-37		19	0	6	0	0	106	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
Asta: 105	208	7,04		14	0	-44	0	0	-165	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
Instab.:l=	49,5	$\beta^*l=$		34,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,0	mm		
Sez.N. 187	28	7,04		12	0	4	0	0	13	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22		12	0	7	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 106	27	7,04		14	0	-5	0	0	-19	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	7	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 187	27	7,04		9	0	-11	0	0	39	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22		9	0	-1	0	0	30	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 107	4	7,04		6	0	7	0	0	22	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$		41,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 187	26	7,04		15	0	-5	0	0	20	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22		9	0	8	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 108	9	7,04		6	0	5	0	0	-11	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	8	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 977	26	7,04		9	0	410	0	0	-555	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	4	
ann_03	qn=	-37		9	0	130	0	0	-578	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1	
Asta: 109	206	7,04		2	0	-170	0	0	-447	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	98,8	β^*l	69,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 0,2	0,0	4,0	mm			
Sez.N. 195	26	7,04	3	0	811	0	0	-959	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	5		
IPE300	qn=	-42	3	0	332	0	0	-986	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Asta: 110	224	7,04	9	0	-240	0	0	-673	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
Instab.:=	98,7	β^*l	69,1	0	811	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 0,2	0,0	3,9	mm				
Sez.N. 195	27	7,04	3	0	806	0	0	-925	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	5		
IPE300	qn=	-42	3	0	343	0	0	-952	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Asta: 111	225	7,04	9	0	-214	0	0	-642	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
Instab.:=	98,7	β^*l	69,1	0	806	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 0,2	0,0	3,9	mm				
Sez.N. 187	9	7,04	2	0	201	0	0	-346	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
IPE200	qn=	-22	3	0	49	0	0	-358	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1		
Asta: 112	277	7,04	5	0	-108	0	0	-370	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2		
Instab.:=	86,1	β^*l	60,2	0	201	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim= 0,2	0,0	3,4	mm				
Sez.N. 977	27	7,04	9	0	386	0	0	-493	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	4		
ann_03	qn=	-37	9	0	137	0	0	-516	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1		
Asta: 113	207	7,04	3	0	-140	0	0	-352	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1		
Instab.:=	98,8	β^*l	69,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 0,2	0,0	4,0	mm				
Sez.N. 187	12	7,04	8	0	201	0	0	-331	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
IPE200	qn=	-22	9	0	54	0	0	-343	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1		
Asta: 114	274	7,04	8	0	-98	0	0	-356	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2		
Instab.:=	87,0	β^*l	60,9	0	201	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim= 0,2	0,0	3,5	mm				
Sez.N. 187	28	7,04	3	0	172	0	0	-284	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
IPE200	qn=	-22	7	0	-3	0	0	-287	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Asta: 115	114	7,04	2	0	-182	0	0	-318	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
Instab.:=	117,8	β^*l	82,5	0	182	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim= 0,2	0,0	4,7	mm				
Sez.N. 195	28	7,04	3	0	707	0	0	-877	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	4		
IPE300	qn=	-42	3	0	268	0	0	-904	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Asta: 116	226	7,04	9	0	-239	0	0	-799	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
Instab.:=	98,7	β^*l	69,1	0	707	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 0,2	0,0	3,9	mm				
Sez.N. 195	30	7,04	9	0	701	0	0	-864	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	4		
IPE300	qn=	-42	9	0	266	0	0	-891	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Asta: 117	201	7,04	3	0	-245	0	0	-809	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
Instab.:=	99,1	β^*l	69,3	0	701	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 0,2	0,0	4,0	mm				
Sez.N. 195	12	7,04	9	0	705	0	0	-888	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	4		
IPE300	qn=	-42	9	0	259	0	0	-915	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Asta: 118	198	7,04	2	0	-248	0	0	-840	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Instab.:=	99,1	β^*l	69,3	0	705	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 0,2	0,0	4,0	mm				
Sez.N. 195	9	7,04	3	0	696	0	0	-876	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	4		
IPE300	qn=	-42	3	0	257	0	0	-903	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Asta: 119	223	7,04	8	0	-253	0	0	-855	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Instab.:=	98,7	β^*l	69,1	0	696	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 0,2	0,0	3,9	mm				
Sez.N. 187	30	7,04	9	0	171	0	0	-283	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
IPE200	qn=	-22	1	0	-4	0	0	-288	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Asta: 120	116	7,04	8	0	-183	0	0	-318	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
Instab.:=	117,8	β^*l	82,5	0	183	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim= 0,2	0,0	4,7	mm				
Sez.N. 105	172	7,04	5	0	-170	0	0	275	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
HEB160	qn=	-77	5	0	-122	0	0	257	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Asta: 121	81	7,04	5	0	-77	0	0	239	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:=	36,2	β^*l	25,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 0,2	0,0	1,4	mm				
Sez.N. 105	5	7,04	6	0	-56	0	0	678	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
HEB160	qn=	-1087	3	0	107	0	0	-19	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Asta: 122	221	7,04	8	0	-77	0	0	-720	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:=	98,8	β^*l	69,1	0	107	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim= 0,2	0,0	4,0	mm				
Sez.N. 105	3	7,04	11	0	-15	0	0	88	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
HEB160	qn=	-182	21	0	4	0	0	-8	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
Asta: 123	203	7,04	5	0	-47	0	0	-150	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:=	98,8	β^*l	69,2	0	47	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim= 0,1	0,0	4,0	mm				
Sez.N. 105	145	7,04	5	0	8	0	0	72	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
HEB160	qn=	-182	5	0	19	0	0	-10	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
Asta: 124	204	7,04	6	0	-36	0	0	-162	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
Instab.:=	98,9	β^*l	69,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 0,1	0,0	4,0	mm				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 125 Instab.:l=	146 qn= 197 98,6	7,04 -182 7,04 $\beta^*l=$	12 5 4 69,0	0 0 0 0	-7 19 -13 19	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	111 -7 -123 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 17	4451 4451 4451 Rpf=	65825 65825 65825 0	26600 26600 26600 0	474 474 474 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,1	0 0 0 0,0	0 0 0 3,9
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 126 Instab.:l=	96 qn= 102 117,7	7,04 -77 7,04 $\beta^*l=$	8 12 11 82,4	0 0 0 0	-75 45 113 31	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	217 145 95 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 20	4451 4451 4451 Rpf=	65825 65825 65825 0	26600 26600 26600 0	474 474 474 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,3	1 0 1 0,0	1 0 1 4,7
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 127 Instab.:l=	90 qn= 127 117,7	7,04 -77 7,04 $\beta^*l=$	6 8 6 82,4	0 0 0 0	89 -10 -134 83	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-130 -114 -248 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 20	4451 4451 4451 Rpf=	65825 65825 65825 1	26600 26600 26600 0	474 474 474 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,3	1 0 1 0,0	1 0 1 4,7
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 128 Instab.:l=	84 qn= 90 117,7	7,04 -77 7,04 $\beta^*l=$	8 5 11 82,4	0 0 0 0	122 63 -35 122	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-74 -123 -171 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 20	4451 4451 4451 Rpf=	65825 65825 65825 1	26600 26600 26600 0	474 474 474 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,3	1 1 1 0,0	1 1 0 4,7
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 129 Instab.:l=	102 qn= 156 105,0	7,04 -43 / 7,04 $\beta^*l=$	1 8 / 14 2 8 73,5	0 0 0 0	196 -27 -209 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-357 -93 -415 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 0	4451 4451 4451 Rpf=	65825 65825 65825 0	26600 26600 26600 0	474 474 474 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,3	2 0 2 0,0	2 0 2 4,2
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 130 Instab.:l=	99 qn= 105 117,7	7,04 -77 7,04 $\beta^*l=$	5 3 3 82,4	0 0 0 0	-73 44 119 45	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	191 157 98 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 20	4451 4451 4451 Rpf=	65825 65825 65825 0	26600 26600 26600 0	474 474 474 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,3	1 0 1 0,0	1 0 1 4,7
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 131 Instab.:l=	93 qn= 99 117,7	7,04 -77 7,04 $\beta^*l=$	6 2 6 82,4	0 0 0 0	78 -10 -127 78	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-116 -85 -234 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 20	4451 4451 4451 Rpf=	65825 65825 65825 1	26600 26600 26600 0	474 474 474 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,3	1 0 1 0,0	1 0 1 4,7
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 132 Instab.:l=	87 qn= 93 117,7	7,04 -77 7,04 $\beta^*l=$	5 5 2 82,4	0 0 0 0	125 65 -35 125	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-72 -131 -186 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 20	4451 4451 4451 Rpf=	65825 65825 65825 1	26600 26600 26600 0	474 474 474 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,3	1 1 1 0,0	1 1 0 4,7
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 133 Instab.:l=	105 qn= 153 105,0	7,04 -43 / 7,04 $\beta^*l=$	1 3 / 18 2 3 73,5	0 0 0 0	206 -27 -214 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-371 -94 -429 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 0	4451 4451 4451 Rpf=	65825 65825 65825 0	26600 26600 26600 0	474 474 474 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,3	2 0 2 0,0	2 0 2 4,2
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 134 Instab.:l=	155 qn= 202 99,6	7,04 -1087 7,04 $\beta^*l=$	3 3 9 69,7	0 0 0 0	-181 47 -86 181	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	802 -42 -610 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 17	4451 4451 4451 Rpf=	65825 65825 65825 0	26600 26600 26600 0	474 474 474 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,2	2 1 1 0,0	2 1 1 4,0
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 135 Instab.:l=	154 qn= 209 98,9	7,04 -1087 7,04 $\beta^*l=$	12 3 6 69,2	0 0 0 0	-183 46 -79 183	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	804 -35 -595 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 17	4451 4451 4451 Rpf=	65825 65825 65825 0	26600 26600 26600 0	474 474 474 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,2	2 0 2 0,0	2 0 2 4,0
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 136 Instab.:l=	191 qn= 144 86,8	7,04 -17 / 7,04 $\beta^*l=$	1 3 / 5 2 5 60,7	0 0 0 0	-2 -5 -13 13	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-3 -13 -22 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	55618 55618 55618 lmd=	2174 2174 2174 24	1077 1077 1077 Rpf=	26063 26063 26063 0	11426 11426 11426 1	112 112 112 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,1	0 0 1 0,0	0 0 1 3,5
Sez.N. 975 ann_01 Asta: 137 Instab.:l=	198 qn= 192 98,6	7,04 -39 7,04 $\beta^*l=$	2 5 5 69,0	0 0 0 0	-209 -260 -327 327	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-89 -122 -147 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	129779 129779 129779 lmd=	12396 12396 12396 19	3260 3260 3260 Rpf=	51460 51460 51460 0	32392 32392 32392 3	343 343 343 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,1	2 2 3 0,0	2 2 3 3,9
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 138 Instab.:l=	192 qn= 193 117,7	7,04 -17 7,04 $\beta^*l=$	5 5 3 82,4	0 0 0 0	8 8 -5 8	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	3 -1 -23 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	55618 55618 55618 lmd=	2174 2174 2174 32	1077 1077 1077 Rpf=	26063 26063 26063 0	11426 11426 11426 0	112 112 112 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,1	0 0 0 0,0	0 0 0 4,7
Sez.N. 976 ann_02 Asta: 139 Instab.:l=	192 qn= 87 98,6	7,04 -34 7,04 $\beta^*l=$	5 5 2 69,0	0 0 0 0	-257 -91 67 123	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	348 326 303 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	114903 114903 114903 lmd=	7503 7503 7503 18	3233 3233 3233 Rpf=	51460 51460 51460 0	23803 23803 23803 2	313 313 313 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,3	3 1 1 0,0	3 1 1 3,9

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 61	197	7,04	1	17	0	1	0	0	-8	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17	/	9	0	-5	0	0	-19	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 140	143	7,04	2	9	0	-15	0	0	-28	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Instab.:l=	86,8	$\beta^*l=$	60,7		0	15	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,1	0,0	3,5	mm		
Sez.N. 61	198	7,04		9	0	8	0	0	1	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17		9	0	8	0	0	0	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 141	199	7,04		3	0	-6	0	0	-24	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		0	8	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,1	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 975	199	7,04		3	0	-217	0	0	-62	0	129779	12396	3260	51460	32392	343 2619	2		
ann_01	qn=	-39		2	0	-263	0	0	-109	0	129779	12396	3260	51460	32392	343 2619	2		
Asta: 142	193	7,04		2	0	-322	0	0	-134	0	129779	12396	3260	51460	32392	343 2619	3		
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0		0	322	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lm=	0,1	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 61	199	7,04		3	0	-3	0	0	11	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17		9	0	1	0	0	0	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 143	200	7,04		3	0	-4	0	0	-14	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		0	4	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,1	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 975	200	7,04		3	0	-203	0	0	-59	0	129779	12396	3260	51460	32392	343 2619	2		
ann_01	qn=	-39		3	0	-239	0	0	-84	0	129779	12396	3260	51460	32392	343 2619	2		
Asta: 144	194	7,04		2	0	-290	0	0	-120	0	129779	12396	3260	51460	32392	343 2619	2		
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0		0	290	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lm=	0,1	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 61	200	7,04		3	0	-4	0	0	21	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17		12	0	6	0	0	0	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 145	201	7,04		12	0	6	0	0	-5	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		0	6	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,1	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 975	201	7,04		3	0	-212	0	0	-48	0	129779	12396	3260	51460	32392	343 2619	2		
ann_01	qn=	-39		3	0	-241	0	0	-73	0	129779	12396	3260	51460	32392	343 2619	2		
Asta: 146	195	7,04		3	0	-283	0	0	-98	0	129779	12396	3260	51460	32392	343 2619	2		
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0		0	283	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lm=	0,1	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 61	201	7,04		3	0	10	0	0	-26	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17	/	9	0	-6	0	0	-36	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 147	151	7,04		11	0	-30	0	0	-49	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Instab.:l=	104,9	$\beta^*l=$	73,5		0	30	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,1	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 105	196	7,04		2	0	-74	0	0	716	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
HEB160	qn=	-1087		12	0	107	0	0	18	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
Asta: 148	2	7,04		9	0	-57	0	0	-680	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0		0	107	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 105	202	7,04		9	0	-91	0	0	708	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
HEB160	qn=	-1087		3	0	89	0	0	13	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
Asta: 149	196	7,04		9	0	-79	0	0	-685	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0		0	91	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,3	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 61	193	7,04		3	0	-4	0	0	13	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17		20	0	1	0	0	0	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 150	194	7,04		5	0	-4	0	0	-14	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		0	4	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,1	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	195	7,04		3	0	7	0	0	-23	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17	/	9	0	-7	0	0	-28	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 151	152	7,04		2	0	-28	0	0	-46	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		0	28	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,1	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 976	195	7,04		3	0	-220	0	0	305	0	114903	7503	3233	51460	23803	313 2619	3		
ann_02	qn=	-34		2	0	-76	0	0	280	0	114903	7503	3233	51460	23803	313 2619	1		
Asta: 152	105	7,04		3	0	59	0	0	261	0	114903	7503	3233	51460	23803	313 2619	1		
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0		0	85	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,3	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 976	193	7,04		2	0	-250	0	0	360	0	114903	7503	3233	51460	23803	313 2619	3		
ann_02	qn=	-34		5	0	-81	0	0	328	0	114903	7503	3233	51460	23803	313 2619	1		
Asta: 153	93	7,04		3	0	83	0	0	301	0	114903	7503	3233	51460	23803	313 2619	1		
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0		0	117	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lm=	0,3	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 976	194	7,04		2	0	-226	0	0	327	0	114903	7503	3233	51460	23803	313 2619	3		
ann_02	qn=	-34		2	0	-70	0	0	305	0	114903	7503	3233	51460	23803	313 2619	1		
Asta: 154	99	7,04		3	0	77	0	0	282	0	114903	7503	3233	51460	23803	313 2619	1		
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0		0	96	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,3	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 61	194	7,04		6	0	-4	0	0	18	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg	fy rid Kg/cmq	Rap %	
HEA100	qn=	-17	3	0	5	0	0	0	0	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 155	195	7,04	3	0	4	0	0	0	-7	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	5	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 975	224	7,04	9	0	-207	0	0	0	-81	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	2	
ann_01	qn=	-39	8	0	-260	0	0	0	-126	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	2	
Asta: 156	217	7,04	8	0	-329	0	0	0	-151	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	3	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	329	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 976	217	7,04	8	0	-255	0	0	0	364	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	3	
ann_02	qn=	-34	8	0	-80	0	0	0	342	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	1	
Asta: 157	90	7,04	9	0	83	0	0	0	307	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	1	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$	69,1	0	121	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 61	204	7,04	7	0	0	0	0	0	-43	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
HEA100	qn=	-17	6	0	-5	0	0	0	-46	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 158	240	7,04	5	0	-9	0	0	0	-49	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:l=	19,7	$\beta^*l=$	13,8	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	0,8	mm		
Sez.N. 975	225	7,04	9	0	-210	0	0	0	-42	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	2	
ann_01	qn=	-39	8	0	-238	0	0	0	-79	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	2	
Asta: 159	218	7,04	8	0	-283	0	0	0	-104	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	2	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	283	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 976	218	7,04	8	0	-221	0	0	0	322	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	3	
ann_02	qn=	-34	11	0	-68	0	0	0	285	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	1	
Asta: 160	96	7,04	9	0	77	0	0	0	274	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	1	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$	69,1	0	96	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 61	241	7,04	5	0	-31	0	0	0	50	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17	2	0	2	0	0	0	33	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 161	215	7,04	5	0	21	0	0	0	17	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	107,8	0	31	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 975	226	7,04	9	0	-207	0	0	0	-41	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	2	
ann_01	qn=	-39	8	0	-234	0	0	0	-72	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	2	
Asta: 162	219	7,04	8	0	-276	0	0	0	-97	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	2	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	276	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 976	219	7,04	8	0	-215	0	0	0	301	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	3	
ann_02	qn=	-34	11	0	-73	0	0	0	271	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	1	
Asta: 163	102	7,04	9	0	63	0	0	0	256	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	1	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$	69,1	0	86	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 61	244	7,04	3	0	-20	0	0	0	30	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17	3	0	-3	0	0	0	13	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 164	223	7,04	9	0	2	0	0	0	-3	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:l=	153,9	$\beta^*l=$	107,7	0	20	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 975	223	7,04	8	0	-213	0	0	0	-91	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	2	
ann_01	qn=	-39	8	0	-264	0	0	0	-116	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	2	
Asta: 165	216	7,04	8	0	-328	0	0	0	-141	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	3	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	328	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 976	216	7,04	8	0	-259	0	0	0	355	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	3	
ann_02	qn=	-34	8	0	-89	0	0	0	333	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	1	
Asta: 166	84	7,04	9	0	70	0	0	0	298	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	1	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$	69,1	0	122	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 61	243	7,04	8	0	-18	0	0	0	28	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17	5	0	-3	0	0	0	10	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 167	216	7,04	3	0	-3	0	0	0	-8	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:l=	153,9	$\beta^*l=$	107,7	0	18	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 105	221	7,04	3	0	-81	0	0	0	689	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-1087	9	0	88	0	0	0	-11	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Asta: 168	222	7,04	3	0	-91	0	0	0	-708	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$	69,2	0	91	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 105	222	7,04	3	0	-84	0	0	0	595	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-1087	9	0	42	0	0	0	-31	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 169	154	7,04	12	0	-179	0	0	0	-791	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
Instab.:l=	97,8	$\beta^*l=$	68,5	0	179	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 105	203	7,04	8	0	-51	0	0	0	129	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-182	5	0	-17	0	0	0	12	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpI.Rd (kg)	VypI.Rd (kg)	T Rd (kg*m)	fy rid	Rap %	
Asta: 170	227	7,04		5	0	-40	0	0	-105	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Instab.:=	98,7	β^*l		69,1	0	51	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 105	227	7,04		6	0	-27	0	0	153	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
HEB160	qn=	-182		5	0	23	0	0	-1	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 171	145	7,04		6	0	9	0	0	-82	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Instab.:=	99,3	β^*l		69,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 977	205	7,04		15	0	-18	0	0	46	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
ann_03	qn=	-37		18	0	9	0	0	-27	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
Asta: 172	110	7,04		5	0	2	0	0	0	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
Instab.:=	49,4	β^*l		34,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,0	mm		
Sez.N. 61	205	7,04		3	0	21	0	0	-19	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17		3	0	6	0	0	-32	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 173	206	7,04		3	0	-16	0	0	-45	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
Instab.:=	117,7	β^*l		82,4	0	21	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 977	206	7,04		3	0	-162	0	0	44	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
ann_03	qn=	-37		2	0	-147	0	0	17	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1	
Asta: 174	212	7,04		8	0	-148	0	0	-17	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1	
Instab.:=	98,9	β^*l		69,2	0	162	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 61	206	7,04		3	0	-14	0	0	18	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17		3	0	-7	0	0	5	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 175	207	7,04		3	0	-8	0	0	-8	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:=	117,7	β^*l		82,4	0	14	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 977	207	7,04		2	0	-172	0	0	64	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
ann_03	qn=	-37		11	0	-146	0	0	35	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1	
Asta: 176	213	7,04		8	0	-136	0	0	9	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1	
Instab.:=	98,9	β^*l		69,2	0	172	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 61	207	7,04		3	0	-19	0	0	47	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17		3	0	6	0	0	35	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 177	208	7,04		3	0	22	0	0	22	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
Instab.:=	117,9	β^*l		82,6	0	22	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 977	208	7,04		9	0	-93	0	0	249	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1	
ann_03	qn=	-37		19	0	25	0	0	222	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
Asta: 178	28	7,04		20	0	130	0	0	204	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1	
Instab.:=	98,8	β^*l		69,2	0	25	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 61	208	7,04		1 11	0	42	0	0	-71	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	2	
HEA100	qn=	-17 / 11		0	0	4	0	0	-82	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 179	149	7,04		2 2	0	-45	0	0	-94	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	2	
Instab.:=	105,2	β^*l		73,6	0	45	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 977	211	7,04		18	0	-40	0	0	156	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
ann_03	qn=	-37		3	0	8	0	0	-94	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
Asta: 180	108	7,04		18	0	33	0	0	138	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	0	
Instab.:=	49,3	β^*l		34,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,0	mm		
Sez.N. 61	211	7,04		1 2	0	43	0	0	-72	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	2	
HEA100	qn=	-17 / 3		0	0	4	0	0	-83	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 181	150	7,04		2 8	0	-45	0	0	-95	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	2	
Instab.:=	104,9	β^*l		73,4	0	45	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	212	7,04		9	0	-12	0	0	5	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17		9	0	-13	0	0	-7	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
Asta: 182	213	7,04		9	0	-21	0	0	-20	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
Instab.:=	117,7	β^*l		82,4	0	21	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 977	212	7,04		9	0	-143	0	0	351	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1	
ann_03	qn=	-37		3	0	136	0	0	522	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1	
Asta: 183	25	7,04		3	0	388	0	0	498	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	4	
Instab.:=	98,8	β^*l		69,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 977	213	7,04		8	0	-173	0	0	448	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
ann_03	qn=	-37		3	0	129	0	0	584	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1	
Asta: 184	13	7,04		3	0	411	0	0	560	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	4	
Instab.:=	98,8	β^*l		69,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 61	213	7,04		9	0	-4	0	0	29	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
HEA100	qn=	-17		2	0	12	0	0	0	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
Asta: 185	211	7,04		9	0	15	0	0	3	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg/m	fy rid kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	118,5	β^*l	83,0		0	15	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 33	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 977 ann_03	215 qn=	7,04 -37	3 14	0 0	-93 25	0 0	0 0	247 220	0 0	122341 122341	9875 9875	3247 3247	51460 51460	28097 28097	328 328	2619 2619	1 0		
Asta: 186	12	7,04	14	0	130	0	0	202	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	1		
Instab.:=	98,9	β^*l	69,3	0	27	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm			
Sez.N. 61 HEA100	215 qn=	7,04 -17	9 9	0 0	16 8	0 0	0 0	-6 -20	0 0	55618 55618	2174 2174	1077 1077	26063 26063	11426 11426	112 112	2619 2619	1 0		
Asta: 187	212	7,04	9	0	-7	0	0	-32	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Instab.:=	117,1	β^*l	81,9	0	16	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 61 HEA100	223 qn=	7,04 -17	6 6	0 0	4 6	0 0	0 0	7 0	0 0	55618 55618	2174 2174	1077 1077	26063 26063	11426 11426	112 112	2619 2619	0 0		
Asta: 188	224	7,04	9	0	-3	0	0	-18	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Instab.:=	117,7	β^*l	82,4	0	6	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 61 HEA100	224 qn=	7,04 -17	9 3	0 0	-7 2	0 0	0 0	18 0	0 0	55618 55618	2174 2174	1077 1077	26063 26063	11426 11426	112 112	2619 2619	0 0		
Asta: 189	225	7,04	9	0	-1	0	0	-8	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Instab.:=	117,7	β^*l	82,4	0	7	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 61 HEA100	225 qn=	7,04 -17	3 3	0 0	-7 5	0 0	0 0	27 15	0 0	55618 55618	2174 2174	1077 1077	26063 26063	11426 11426	112 112	2619 2619	0 0		
Asta: 190	226	7,04	3	0	10	0	0	2	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Instab.:=	117,7	β^*l	82,4	0	10	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 61 HEA100	226 qn=	7,04 -17	1 3	9 0	0 -7	0 0	0 0	-24 -33	0 0	55618 55618	2174 2174	1077 1077	26063 26063	11426 11426	112 112	2619 2619	0 0		
Asta: 191	148	7,04	2	11	0	-29	0	-46	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1		
Instab.:=	104,4	β^*l	73,1	0	29	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,2	mm			
Sez.N. 61 HEA100	216 qn=	7,04 -17	8 8	0 0	6 7	0 0	0 0	5 0	0 0	55618 55618	2174 2174	1077 1077	26063 26063	11426 11426	112 112	2619 2619	0 0		
Asta: 192	217	7,04	12	0	-3	0	0	-19	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Instab.:=	117,7	β^*l	82,4	0	7	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 61 HEA100	217 qn=	7,04 -17	8 13	0 0	-4 1	0 0	0 0	13 0	0 0	55618 55618	2174 2174	1077 1077	26063 26063	11426 11426	112 112	2619 2619	0 0		
Asta: 193	218	7,04	6	0	-4	0	0	-13	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Instab.:=	117,7	β^*l	82,4	0	4	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 61 HEA100	218 qn=	7,04 -17	8 11	0 0	-5 5	0 0	0 0	21 0	0 0	55618 55618	2174 2174	1077 1077	26063 26063	11426 11426	112 112	2619 2619	0 0		
Asta: 194	219	7,04	8	0	4	0	0	-5	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Instab.:=	117,7	β^*l	82,4	0	5	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 61 HEA100	219 qn=	7,04 -17	1 3	8 0	0 -8	0 0	0 0	-22 -29	0 0	55618 55618	2174 2174	1077 1077	26063 26063	11426 11426	112 112	2619 2619	0 0		
Asta: 195	157	7,04	2	11	0	-28	0	-45	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1		
Instab.:=	104,9	β^*l	73,5	0	28	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,2	mm			
Sez.N. 105 HEB160	209 qn=	7,04 -1087	6 12	0 0	-90 83	0 0	0 0	698 0	0 0	142086 142086	9271 9271	4451 4451	65825 65825	26600 26600	474 474	2619 2619	1 1		
Asta: 196	210	7,04	6	0	-90	0	0	-698	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:=	98,9	β^*l	69,2	0	90	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm			
Sez.N. 105 HEB160	210 qn=	7,04 -1087	6 9	0 0	-80 46	0 0	0 0	595 -33	0 0	142086 142086	9271 9271	4451 4451	65825 65825	26600 26600	474 474	2619 2619	1 0		
Asta: 197	155	7,04	3	0	-183	0	0	-804	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
Instab.:=	98,9	β^*l	69,3	0	183	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm			
Sez.N. 105 HEB160	191 qn=	7,04 -182	5 17	0 0	-37 3	0 0	0 0	129 -5	0 0	142086 142086	9271 9271	4451 4451	65825 65825	26600 26600	474 474	2619 2619	0 0		
Asta: 198	1	7,04	5	0	-25	0	0	-104	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
Instab.:=	98,6	β^*l	69,0	0	37	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,9	mm			
Sez.N. 105 HEB160	197 qn=	7,04 -182	5 5	0 0	-40 -23	0 0	0 0	92 -25	0 0	142086 142086	9271 9271	4451 4451	65825 65825	26600 26600	474 474	2619 2619	0 0		
Asta: 199	191	7,04	5	0	-64	0	0	-141	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:=	98,6	β^*l	69,0	0	64	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,9	mm			
Sez.N. 105 HEB160	204 qn=	7,04 -182	6 6	0 0	-39 -7	0 0	0 0	124 7	0 0	142086 142086	9271 9271	4451 4451	65825 65825	26600 26600	474 474	2619 2619	0 0		
Asta: 200	214	7,04	6	0	-32	0	0	-110	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
Instab.:=	98,9	β^*l	69,2	0	39	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,0	mm			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg/m	fy rid kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 201 Instab.:l=	214 qn= 146 98,8	7,04 -182 7,04 $\beta^*l=$	9 5 5 69,2	0 0 0 0	-28 22 9 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	154 -9 -79 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 Rpf=	4451 4451 4451 Rft=	65825 65825 65825 0	26600 26600 26600 Wmax/rel/lim=	474 474 474 0,1	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 4,0	mm
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 202 Instab.:l=	1 qn= 172 19,7	7,04 -43 7,04 $\beta^*l=$	5 12 12 13,8	0 0 0 0	5 -3 -9 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-59 -66 -71 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 Rpf=	4451 4451 4451 Rft=	65825 65825 65825 0	26600 26600 26600 Wmax/rel/lim=	474 474 474 0,2	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 0,8	mm
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 203 Instab.:l=	3 qn= 242 19,7	7,04 -43 7,04 $\beta^*l=$	12 12 9 13,8	0 0 0 0	-1 -7 -14 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-62 -67 -78 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 Rpf=	4451 4451 4451 Rft=	65825 65825 65825 0	26600 26600 26600 Wmax/rel/lim=	474 474 474 0,2	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 0,8	mm
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 204 Instab.:l=	203 qn= 243 19,7	7,04 -17 7,04 $\beta^*l=$	8 6 8 13,8	0 0 0 0	-15 -3 8 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	120 99 116 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	55618 55618 55618 lmd=	2174 2174 2174 Rpf=	1077 1077 1077 Rft=	26063 26063 26063 0	11426 11426 11426 Wmax/rel/lim=	112 112 112 0,1	2619 2619 2619 0,0	1 0 0 0,8	mm
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 205 Instab.:l=	227 qn= 244 19,7	7,04 -17 7,04 $\beta^*l=$	8 3 3 13,8	0 0 0 0	-7 -5 -5 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	25 1 -1 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	55618 55618 55618 lmd=	2174 2174 2174 Rpf=	1077 1077 1077 Rft=	26063 26063 26063 0	11426 11426 11426 Wmax/rel/lim=	112 112 112 0,1	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 0,8	mm
Sez.N. 978 ann_4 Asta: 206 Instab.:l=	145 qn= 245 19,7	7,04 -21 7,04 $\beta^*l=$	3 12 12 13,8	0 0 0 0	3 -6 -14 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-76 -83 -86 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	68734 68734 68734 lmd=	4345 4345 4345 Rpf=	1160 1160 1160 Rft=	27576 27576 27576 0	17783 17783 17783 Wmax/rel/lim=	143 143 143 0,1	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 0,8	mm
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 207 Instab.:l=	240 qn= 207 153,3	7,04 -17 7,04 $\beta^*l=$	5 9 8 107,3	0 0 0 0	-32 2 22 32	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	52 35 19 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	55618 55618 55618 lmd=	2174 2174 2174 Rpf=	1077 1077 1077 Rft=	26063 26063 26063 1	11426 11426 11426 Wmax/rel/lim=	112 112 112 0,2	2619 2619 2619 0,0	1 0 1 6,1	mm
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 208 Instab.:l=	214 qn= 241 19,7	7,04 -17 7,04 $\beta^*l=$	4 6 5 13,8	0 0 0 0	0 -5 -10 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-43 -46 -49 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	55618 55618 55618 lmd=	2174 2174 2174 Rpf=	1077 1077 1077 Rft=	26063 26063 26063 0	11426 11426 11426 Wmax/rel/lim=	112 112 112 0,1	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 0,8	mm
Sez.N. 978 ann_4 Asta: 209 Instab.:l=	146 qn= 238 19,7	7,04 -21 7,04 $\beta^*l=$	9 3 3 13,8	0 0 0 0	2 -4 -9 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-42 -52 -54 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	68734 68734 68734 lmd=	4345 4345 4345 Rpf=	1160 1160 1160 Rft=	27576 27576 27576 0	17783 17783 17783 Wmax/rel/lim=	143 143 143 0,1	2619 2619 2619 0,0	0 0 0 0,8	mm
Sez.N. 978 ann_4 Asta: 210 Instab.:l=	114 qn= 154 92,9	7,04 -21 7,04 $\beta^*l=$	2 2 6 65,0	0 0 0 0	-146 -35 71 146	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	245 233 220 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	68734 68734 68734 lmd=	4345 4345 4345 Rpf=	1160 1160 1160 Rft=	27576 27576 27576 3	17783 17783 17783 Wmax/rel/lim=	143 143 143 0,2	2619 2619 2619 0,0	3 1 2 3,7	mm
Sez.N. 978 ann_4 Asta: 211 Instab.:l=	116 qn= 155 91,2	7,04 -21 7,04 $\beta^*l=$	8 11 6 63,9	0 0 0 0	-147 -36 71 147	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	251 238 225 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	68734 68734 68734 lmd=	4345 4345 4345 Rpf=	1160 1160 1160 Rft=	27576 27576 27576 3	17783 17783 17783 Wmax/rel/lim=	143 143 143 0,2	2619 2619 2619 0,0	3 1 2 3,6	mm
Sez.N. 978 ann_4 Asta: 212 Instab.:l=	274 qn= 79 30,5	7,04 -21 7,04 $\beta^*l=$	9 9 9 21,4	0 0 0 0	-75 -75 -76 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	0 -4 -9 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	68734 68734 68734 lmd=	4345 4345 4345 Rpf=	1160 1160 1160 Rft=	27576 27576 27576 0	17783 17783 17783 Wmax/rel/lim=	143 143 143 0,1	2619 2619 2619 0,0	2 2 2 1,2	mm
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 213 Instab.:l=	2 qn= 2 348,0	10,52 0 7,04 $\beta^*l=$	9 3 9 348,0	241 156 49 49	-78 4 81 81	-15 6 26 26	-12 -12 -12 26	46 27 46 cl= 1	0 0 0 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 Rpf=	4451 4451 4451 Rft=	65825 65825 65825 1	26600 26600 26600 Wmax/rel/lim=	474 474 474 0,0	2619 2619 2619 0,0	1 0 1 13,9	mm
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 214 Instab.:l=	5 qn= 5 348,0	10,52 0 7,04 $\beta^*l=$	6 12 3 348,0	233 143 39 39	-74 6 79 79	14 6 -25 25	11 11 11 25	44 28 43 cl= 1	0 0 0 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 Rpf=	4451 4451 4451 Rft=	65825 65825 65825 1	26600 26600 26600 Wmax/rel/lim=	474 474 474 0,1	2619 2619 2619 0,1	1 0 1 13,9	mm
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 215 Instab.:l=	9 qn= 9 174,0	8,78 0 7,04 $\beta^*l=$	17 6 15 174,0	-794 -1962 -967 -2029	-15 10 14 11	-67 -9 -106 15	-91 33 101 15	26 5 10 cl= 1	0 0 0 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	204498 204498 204498 lmd=	16829 16829 16829 Rpf=	8009 8009 8009 Rft=	94934 94934 94934 1	37548 37548 37548 Wmax/rel/lim=	785 785 785 0,1	2619 2619 2619 0,1	1 1 1 7,0	mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 109	12	8,78		13	-793	-16	67	91	28	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		6	-1953	11	-1	20	10	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 216	12	7,04		19	-967	13	106	-101	10	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-1635	10	38	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 109	13	8,78		20	-401	16	-53	-69	-16	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		12	-979	1	4	-22	17	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Asta: 217	13	7,04		20	-508	-12	66	-69	-16	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-753	11	24	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 109	25	8,78		20	-599	11	-54	-70	-12	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		5	-1114	1	1	7	-29	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 218	25	7,04		20	-705	-9	67	-70	-12	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-1110	9	24	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 109	26	8,78		16	-617	12	54	69	-13	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		6	-1168	1	-4	22	-42	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 219	26	7,04		16	-723	-10	-67	69	-13	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-1236	16	9	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 109	27	8,78		16	-388	16	54	69	-17	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		12	-972	0	-1	-15	19	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Asta: 220	27	7,04		16	-495	-13	-66	69	-17	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-873	4	24	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 109	28	8,78		18	-850	20	-65	-88	-31	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		12	-1630	-10	0	-19	-21	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 221	28	7,04		16	-440	-22	-103	98	-20	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-1028	12	37	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 109	30	8,78		20	-338	18	-67	-98	-21	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	0		12	-1507	-9	9	-32	-18	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 222	30	7,04		20	-444	-23	103	-98	-21	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-1438	15	29	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 105	84	8,78		8	-2773	-10	-8	-77	49	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	2		
HEB160	qn=	0		8	-2823	34	61	-77	49	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	2		
Asta: 223	84	7,04		8	-2869	75	126	-77	49	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	4		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-2869	41	72	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 105	87	8,78		5	-2871	0	6	72	38	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	2		
HEB160	qn=	0		5	-2921	34	-59	72	38	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	2		
Asta: 224	87	7,04		2	-2696	78	-122	75	53	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	4		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-2967	39	69	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 105	90	8,78		8	-1735	53	-5	-67	-72	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
HEB160	qn=	0		8	-1785	-11	55	-67	-72	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
Asta: 225	90	7,04		8	-1831	-72	112	-67	-72	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	3		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-1831	29	65	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 105	93	8,78		2	-1735	40	5	66	-55	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
HEB160	qn=	0		2	-1785	-9	-54	66	-55	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
Asta: 226	93	7,04		5	-1629	-97	-103	61	-100	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	3		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-1832	22	64	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 105	96	8,78		9	-1377	25	-8	-60	-25	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
HEB160	qn=	0		9	-1427	3	46	-60	-25	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
Asta: 227	96	7,04		9	-1474	-18	97	-60	-25	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	2		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-1474	10	55	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 105	99	8,78		2	-1386	19	4	56	-17	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
HEB160	qn=	0		3	-1435	5	-48	61	1	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
Asta: 228	99	7,04		3	-1481	6	-99	61	1	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	2		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-1481	6	57	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 105	102	8,78		12	-2302	7	-6	-56	-42	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	2		
HEB160	qn=	0		12	-2352	-31	45	-56	-42	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	2		
Asta: 229	102	7,04		9	-2261	-83	103	-65	-60	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	3		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-2261	41	58	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 105	105	8,78		3	-2374	18	1	57	-57	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	2		
HEB160	qn=	0		3	-2424	-33	-50	57	-57	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	2		
Asta: 230	105	7,04		3	-2471	-81	-98	57	-57	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	3		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-2471	42	58	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 105	154	10,52		6	500	-107	0	0	63	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg/m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
HEB160	qn= 0		9	512	-103	1	0	62	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Asta: 231	154	7,04	6	308	112	1	0	63	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	308	112	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 85	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	13,9	mm			
Sez.N. 105	155	10,52	6	502	-109	1	1	64	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
HEB160	qn= 0		3	419	3	0	0	63	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
Asta: 232	155	7,04	6	309	115	-1	1	64	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	309	115	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 85	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	13,9	mm			
Sez.N. 105	172	10,52	5	-15	-108	21	14	57	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
HEB160	qn= 0		5	-111	-8	-2	14	57	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
Asta: 233	172	7,04	5	-207	92	-26	14	57	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	-207	43	10	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 85	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	13,9	mm			
Sez.N. 105	238	10,52	12	-199	11	-2	-1	-7	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
HEB160	qn= 0		9	-314	-4	0	-1	-2	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
Asta: 234	238	7,04	9	-410	-9	2	-1	-2	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	-410	5	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 85	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	13,9	mm			
Sez.N. 105	242	10,52	8	2	-101	-19	-12	54	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
HEB160	qn= 0		5	-107	-9	2	-11	49	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
Asta: 235	242	7,04	8	-191	87	22	-12	54	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	-191	40	9	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 85	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	13,9	mm			
Sez.N. 105	245	10,52	12	-137	9	-2	-1	-5	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
HEB160	qn= 0		6	-256	-5	0	0	2	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
Asta: 236	245	7,04	6	-352	-1	0	0	2	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	-352	5	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 85	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	13,9	mm			
Sez.N. 979	84	8,78	6	-970	0	0	8	0	-1	40726	1254	1254	14969	14969	1111	2619	2		
ctrv-ann_1	qn= -7		6	-977	-1	-4	8	-4	-1	40726	1254	1254	14969	14969	1111	2619	2		
Asta: 237	62	7,91	6	-984	-4	-9	8	-9	-1	40726	1254	1254	14969	14969	1111	2619	2		
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5	-984	3	5	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 3	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm			
Sez.N. 979	96	8,78	6	-549	-4	0	5	7	-1	40726	1267	1267	14969	14969	1111	2619	1		
ctrv-ann_1	qn= -7		6	-559	-1	-3	5	0	-1	40726	1267	1267	14969	14969	1111	2619	1		
Asta: 238	63	7,91	6	-562	-1	-4	5	-2	-1	40726	1267	1267	14969	14969	1111	2619	1		
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5	-562	3	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm			
Sez.N. 979	66	7,91	15	-343	-2	6	8	6	-1	40726	1274	1274	14969	14969	1111	2619	1		
ctrv-ann_1	qn= -7		15	-338	0	2	8	3	-1	40726	1274	1274	14969	14969	1111	2619	1		
Asta: 239	93	8,78	15	-332	1	-2	8	-1	-1	40726	1274	1274	14969	14969	1111	2619	1		
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5	-312	2	4	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm			
Sez.N. 187	84	8,78	14	62	27	0	0	-35	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
IPE200	qn= -22		8	294	-1	0	0	-1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Asta: 240	90	8,78	6	237	-32	-1	1	-68	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	237	32	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 187	90	8,78	6	-229	127	-2	-2	-205	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2		
IPE200	qn= -22		36	-171	40	0	0	-64	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1		
Asta: 241	96	8,78	6	-229	-134	1	-2	-239	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	-229	100	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 187	96	8,78	12	203	-29	-1	0	45	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1		
IPE200	qn= -22		9	209	-12	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Asta: 242	102	8,78	6	49	-31	0	0	-42	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	203	29	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 979	87	8,78	6	-941	0	0	-9	1	2	40726	1255	1255	14969	14969	1111	2619	2		
ctrv-ann_1	qn= -7		6	-947	-1	4	-9	-4	2	40726	1255	1255	14969	14969	1111	2619	2		
Asta: 243	66	7,91	6	-955	-4	9	-9	-9	2	40726	1254	1254	14969	14969	1111	2619	2		
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5	-955	3	6	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 3	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm			
Sez.N. 109	9	8,78	17	69	-14	-12	-11	45	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
HEB200	qn= -61		6	281	8	1	3	-2	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
Asta: 244	26	8,78	6	281	-5	0	3	-45	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	149	14	10	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 109	26	8,78	6	168	13	-1	1	-13	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
HEB200	qn= -61		6	168	6	-1	1	-37	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
Asta: 245	4	8,78	6	168	-9	-1	1	-60	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$	41,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,4	mm			
Sez.N. 109	27	8,78	12	197	-10	0	3	50	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		
HEB200	qn= -61		12	197	6	-1	3	-1	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	0		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 246	28	8,78		9	60	-15	-10	9	-51	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	60	15	10		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 109	12	8,78		3	96	-17	10	10	57	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
HEB200	qn=	-61		6	264	7	1	3	-3	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Asta: 247	25	8,78		6	264	-6	0	3	-46	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	96	17	10		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 109	25	8,78		6	154	15	0	1	-21	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
HEB200	qn=	-61		5	156	5	0	0	-31	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Asta: 248	7	8,78		17	103	-8	4	-3	-49	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$	41,2	0	0	0		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 109	13	8,78		12	187	-9	0	3	48	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
HEB200	qn=	-61		12	187	5	-2	3	-3	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Asta: 249	30	8,78		9	24	-17	-10	10	-53	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	24	17	10		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 979	99	8,78		6	-574	-3	-1	-7	6	1	40726	1266	1266	14969	14969	1111 2619	1		
ctrv-ann_1	qn=	-7		6	-584	-1	4	-7	0	1	40726	1266	1266	14969	14969	1111 2619	1		
Asta: 250	65	7,91		6	-588	-2	6	-7	-3	1	40726	1266	1266	14969	14969	1111 2619	1		
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5	-588	2	3		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 187	87	8,78		9	155	27	0	-1	-33	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	1		
IPE200	qn=	-22		5	286	-1	0	-1	-33	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
Asta: 251	93	8,78		9	155	-31	0	-1	-67	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	1		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	155	31	0		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 187	93	8,78		6	-250	120	2	3	-191	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	2		
IPE200	qn=	-22		2	-307	4	0	1	-108	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
Asta: 252	99	8,78		6	-250	-124	-1	3	-225	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	2		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	-250	93	1		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 187	99	8,78		12	149	-24	0	0	39	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
IPE200	qn=	-22		3	240	-10	0	0	-1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	0		
Asta: 253	105	8,78		6	105	-31	0	0	-40	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	1		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	105	31	1		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 979	65	7,91		3	-422	-1	8	8	5	-2	40726	1271	1271	14969	14969	1111 2619	1		
ctrv-ann_1	qn=	-7		3	-415	0	3	8	0	-2	40726	1271	1271	14969	14969	1111 2619	1		
Asta: 254	105	8,78		3	-408	-2	-1	8	-5	-2	40726	1272	1272	14969	14969	1111 2619	1		
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5	-422	1	4		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 109	7	8,78		16	58	-7	-4	-3	39	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
HEB200	qn=	-61		12	136	4	1	1	38	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Asta: 255	13	8,78		12	136	12	0	1	14	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Instab.:l=	58,9	$\beta^*l=$	41,2	0	0	0		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 109	4	8,78		20	59	-9	4	3	49	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
HEB200	qn=	-61		12	133	4	1	1	53	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Asta: 256	27	8,78		12	133	16	0	1	30	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$	41,2	0	0	0		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 979	62	7,91		19	-333	-2	-7	-9	6	1	40726	1274	1274	14969	14969	1111 2619	1		
ctrv-ann_1	qn=	-7		19	-328	0	-2	-9	3	1	40726	1274	1274	14969	14969	1111 2619	1		
Asta: 257	90	8,78		6	328	3	1	-7	0	2	40726	1274	1274	14969	14969	1111 2619	1		
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5	-333	2	3		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 979	63	7,91		12	-547	-2	-9	-9	6	1	40726	1267	1267	14969	14969	1111 2619	1		
ctrv-ann_1	qn=	-7		12	-541	0	-4	-9	1	1	40726	1267	1267	14969	14969	1111 2619	1		
Asta: 258	102	8,78		12	-533	-1	1	-9	-4	1	40726	1268	1268	14969	14969	1111 2619	1		
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5	-547	2	5		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 109	9	10,52		13	-1023	-7	172	55	5	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
HEB200	qn=	0		13	-1078	-3	119	55	5	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
Asta: 259	9	8,78		6	-2575	-5	21	21	-7	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-1245	3	131		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 109	12	10,52		19	-732	-10	-172	-56	9	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
HEB200	qn=	0		19	-786	-2	-123	-56	9	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
Asta: 260	12	8,78		6	-2399	-1	20	7	-2	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-1748	1	119		cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 109	13	10,52		20	-80	16	-197	-77	-15	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	3		
HEB200	qn=	0		20	-135	3	-123	-77	-15	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
Asta: 261	13	8,78		20	-187	-10	-53	-77	-15	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpI.Rd (kg)	VypI.Rd (kg)	T Rd (kg*m)	fy rid	Rap %	
Instab.:	174,0	β^*l	174,0		-448	4	133	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm		
Sez.N. 109	25	10,52	20	-491	22	-203	-86	-19	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	3		
HEB200	qn= 0	20	-546	5	-124	-86	-19	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2			
Asta: 262	25	8,78	18	-679	-15	-53	-80	-25	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
Instab.:	174,0	β^*l	174,0	-1030	16	127	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm			
Sez.N. 109	26	10,52	16	-477	21	204	87	-20	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	3		
HEB200	qn= 0	16	-532	4	126	87	-20	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2			
Asta: 263	26	8,78	16	-584	-13	53	87	-20	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
Instab.:	174,0	β^*l	174,0	-584	9	143	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm			
Sez.N. 109	27	10,52	16	-97	15	197	83	-15	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	3		
HEB200	qn= 0	16	-152	1	123	83	-15	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2			
Asta: 264	27	8,78	16	-204	-11	53	83	-15	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
Instab.:	174,0	β^*l	174,0	-462	1	133	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm			
Sez.N. 109	28	10,52	16	559	38	156	46	-32	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2		
HEB200	qn= 0	16	504	10	115	46	-32	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1			
Asta: 265	28	8,78	16	452	-17	76	46	-32	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
Instab.:	174,0	β^*l	174,0	452	38	156	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm			
Sez.N. 109	30	10,52	20	559	39	-156	-46	-32	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2		
HEB200	qn= 0	20	505	12	-112	-46	-32	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1			
Asta: 266	30	8,78	18	741	-15	-76	-43	-36	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
Instab.:	174,0	β^*l	174,0	453	39	156	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 34	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm			
Sez.N. 105	84	10,52	9	-3005	-57	-146	-79	35	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	4		
HEB160	qn= 0	5	-3834	-17	-56	-66	14	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3			
Asta: 267	84	8,78	5	-3881	-6	0	-66	14	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3		
Instab.:	174,0	β^*l	174,0	-3487	32	87	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm			
Sez.N. 105	87	10,52	3	-2467	-65	138	75	41	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	4		
HEB160	qn= 0	5	-3891	-22	65	74	21	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3			
Asta: 268	87	8,78	5	-3937	-4	3	74	21	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3		
Instab.:	174,0	β^*l	174,0	-3937	26	80	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm			
Sez.N. 105	90	10,52	9	-1103	49	-125	-67	-47	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3		
HEB160	qn= 0	9	-1153	7	-65	-67	-47	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2			
Asta: 269	90	8,78	19	-1308	-1	-9	-54	-2	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:	174,0	β^*l	174,0	-1199	20	78	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm			
Sez.N. 105	93	10,52	5	-487	80	102	57	-77	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3		
HEB160	qn= 0	3	-1409	3	64	66	-26	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1			
Asta: 270	93	8,78	3	-1456	-19	8	66	-26	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:	174,0	β^*l	174,0	-1456	10	77	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm			
Sez.N. 105	96	10,52	9	-1032	13	-110	-59	-20	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3		
HEB160	qn= 0	9	-1082	-5	-57	-59	-20	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1			
Asta: 271	96	8,78	6	-1150	-50	2	-27	-65	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:	174,0	β^*l	174,0	-1128	9	69	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm			
Sez.N. 105	99	10,52	3	-865	-10	115	63	0	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3		
HEB160	qn= 0	3	-868	-10	111	63	0	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3			
Asta: 272	99	8,78	6	-1349	-47	0	44	-58	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:	174,0	β^*l	174,0	-962	10	71	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm			
Sez.N. 105	102	10,52	9	-2094	57	-123	-66	-35	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3		
HEB160	qn= 0	12	-2786	18	-53	-59	-19	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2			
Asta: 273	102	8,78	12	-2832	2	-3	-59	-19	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
Instab.:	174,0	β^*l	174,0	-2832	21	64	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	7,0	mm			
Sez.N. 105	105	9,65	3	-2559	17	45	51	-25	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
HEB160	qn= 0	3	-2583	6	23	51	-25	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2			
Asta: 274	105	8,78	3	-2608	-5	1	51	-25	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
Instab.:	87,0	β^*l	87,0	-2608	8	28	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 3	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,1	0,1	3,5	mm			
Sez.N. 979	84	8,78	6	497	-8	1	-6	19	-2	40726	1269	1269	14969	14969	1111	2619	1		
ctrv-ann_1	qn= -7	6	503	0	4	-6	15	-2	40726	1269	1269	14969	14969	1111	2619	1			
Asta: 275	62	9,65	6	510	7	7	-6	10	-2	40726	1268	1268	14969	14969	1111	2619	1		
Instab.:	105,0	β^*l	73,5	-191	4	6	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,2	mm			
Sez.N. 979	96	8,78	12	-755	-2	-1	-8	5	-3	40726	1261	1261	14969	14969	1111	2619	2		
ctrv-ann_1	qn= -7	12	-748	0	3	-8	0	-3	40726	1261	1261	14969	14969	1111	2619	2			
Asta: 276	63	9,65	12	-741	-2	7	-8	-5	-3	40726	1261	1261	14969	14969	1111	2619	2		
Instab.:	105,0	β^*l	73,5	-755	1	4	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,2	mm			

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg/m	fy rid kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 979 ctrv-ann_1 Asta: 277 Instab.:=	65 qn= 105 105,0	9,65 -7 8,78 $\beta^*l=$	6 6 6 73,5	-377 -384 -391 -391	3 0 -6 4	-8 -3 2 4	-9 -9 -9 cl= 1	-3 -8 -13 $\varepsilon=$	-1 -1 -1 0,92	40726 40726 40726 lmd= 20	1273 1272 1272 Rpf= 2	1273 1272 1272 Rft= 0	14969 14969 14969 Wmax/rel/lim=	14969 14969 14969 0,2	1111 1111 1111 0,0	2619 2619 2619 4,2	1 1 1 mm		
Sez.N. 979 ctrv-ann_1 Asta: 278 Instab.:=	87 qn= 66 105,0	8,78 -7 9,65 $\beta^*l=$	9 9 9 73,5	485 492 499 -180	-7 0 5 4	0 -2 -4 7	4 4 4 cl= 1	16 11 7 $\varepsilon=$	1 1 1 0,92	40726 40726 40726 lmd= 20	1269 1269 1269 Rpf= 1	1269 1269 1269 Rft= 0	14969 14969 14969 Wmax/rel/lim=	14969 14969 14969 0,2	1111 1111 1111 0,0	2619 2619 2619 4,2	1 1 1 mm		
Sez.N. 979 ctrv-ann_1 Asta: 279 Instab.:=	99 qn= 279 105,0	8,78 -7 9,65 $\beta^*l=$	3 3 3 73,5	-645 -639 -632 -645	-3 -1 -1 2	0 -4 -10 6	9 9 9 cl= 1	6 2 3 $\varepsilon=$	3 3 3 0,92	40726 40726 40726 lmd= 20	1264 1264 1265 Rpf= 2	1264 1264 1265 Rft= 0	14969 14969 14969 Wmax/rel/lim=	14969 14969 14969 0,2	1111 1111 1111 0,0	2619 2619 2619 4,2	2 2 2 mm		
Sez.N. 979 ctrv-ann_1 Asta: 280 Instab.:=	66 qn= 93 105,0	9,65 -7 8,78 $\beta^*l=$	5 5 5 73,5	-1175 -1188 -1188 -1188	-3 2 2 2	-11 3 3 5	-13 -13 -13 cl= 1	9 0 0 $\varepsilon=$	-3 -3 -3 0,92	40726 40726 40726 lmd= 20	1247 1247 1247 Rpf= 4	1247 1247 1247 Rft= 0	14969 14969 14969 Wmax/rel/lim=	14969 14969 14969 0,2	1111 1111 1111 0,0	2619 2619 2619 4,2	3 3 3 mm		
Sez.N. 979 ctrv-ann_1 Asta: 281 Instab.:=	62 qn= 281 105,0	9,65 -7 8,78 $\beta^*l=$	5 5 5 73,5	-1202 -1208 -1215 -1215	-4 0 2 3	8 3 -2 4	10 10 10 cl= 1	10 6 1 $\varepsilon=$	2 2 2 0,92	40726 40726 40726 lmd= 20	1247 1246 1246 Rpf= 4	1247 1246 1246 Rft= 0	14969 14969 14969 Wmax/rel/lim=	14969 14969 14969 0,2	1111 1111 1111 0,0	2619 2619 2619 4,2	3 3 3 mm		
Sez.N. 979 ctrv-ann_1 Asta: 282 Instab.:=	63 qn= 102 105,0	9,65 -7 8,78 $\beta^*l=$	6 6 6 73,5	-356 -363 -370 -184	2 0 -4 6	3 2 0 6	4 4 -10 cl= 1	-1 -5 -10 $\varepsilon=$	1 1 1 0,92	40726 40726 40726 lmd= 20	1273 1273 1273 Rpf= 1	1273 1273 1273 Rft= 0	14969 14969 14969 Wmax/rel/lim=	14969 14969 14969 0,2	1111 1111 1111 0,0	2619 2619 2619 4,2	1 1 1 mm		
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 283 Instab.:=	105 qn= 283 87,0	10,52 0 9,65 $\beta^*l=$	3 3 3 87,0	-2521 -2540 -2559 -2559	39 28 17 30	90 68 45 72	51 51 51 cl= 1	-25 -25 -25 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	112504 112504 112504 lmd= 24	6428 6428 6428 Rpf= 5	3137 3137 3137 Rft= 5	52677 52677 52677 Wmax/rel/lim=	19773 19773 19773 0,1	348 348 348 0,1	2619 2619 2619 3,5	3 3 2 mm		
Sez.N. 979 ctrv-ann_1 Asta: 284 Instab.:=	84 qn= 62 96,1	10,52 -7 11,28 $\beta^*l=$	12 12 12 67,3	1156 1162 1168 -88	-7 2 8 4	3 1 -2 35	6 6 6 cl= 1	20 15 11 $\varepsilon=$	-2 -2 -2 0,92	40726 40726 40726 lmd= 19	1248 1248 1248 Rpf= 3	1248 1248 1248 Rft= 0	14969 14969 14969 Wmax/rel/lim=	14969 14969 14969 0,5	1111 1111 1111 0,1	2619 2619 2619 3,8	3 3 3 mm		
Sez.N. 979 ctrv-ann_1 Asta: 285 Instab.:=	62 qn= 90 96,1	11,28 -7 10,52 $\beta^*l=$	11 11 11 67,3	-2821 -2827 -2833 -2537	-9 1 9 6	0 0 0 22	1 1 1 cl= 1	23 18 14 $\varepsilon=$	-2 -2 -2 0,92	40726 40726 40726 lmd= 19	1196 1195 1195 Rpf= 8	1196 1195 1195 Rft= 0	14969 14969 14969 Wmax/rel/lim=	14969 14969 14969 0,5	1111 1111 1111 0,1	2619 2619 2619 3,8	7 7 7 mm		
Sez.N. 979 ctrv-ann_1 Asta: 286 Instab.:=	63 qn= 102 96,1	11,28 -7 10,52 $\beta^*l=$	13 13 13 67,3	967 963 958 -600	4 0 -7 4	-18 -29 -39 24	22 22 22 cl= 1	-7 -11 -14 $\varepsilon=$	-17 -17 -17 0,92	40726 40726 40726 lmd= 19	1254 1254 1254 Rpf= 4	1254 1254 1254 Rft= 0	14969 14969 14969 Wmax/rel/lim=	14969 14969 14969 0,4	1111 1111 1111 0,1	2619 2619 2619 3,8	2 2 2 mm		
Sez.N. 979 ctrv-ann_1 Asta: 287 Instab.:=	96 qn= 63 96,1	10,52 -7 11,28 $\beta^*l=$	5 5 5 67,3	-1820 -1814 -1808 -1333	3 1 -4 3	-11 -8 -5 33	-6 -6 -6 cl= 1	-2 -7 -11 $\varepsilon=$	6 6 6 0,92	40726 40726 40726 lmd= 19	1227 1227 1228 Rpf= 6	1227 1227 1228 Rft= 0	14969 14969 14969 Wmax/rel/lim=	14969 14969 14969 0,4	1111 1111 1111 0,0	2619 2619 2619 3,8	4 4 4 mm		
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 288 Instab.:=	26 qn= 224 98,7	10,52 -42 10,52 $\beta^*l=$	18 18 3 69,1	0 0 0 0	2053 1034 -367 2053	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-2055 -2076 341 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	140936 140936 140936 lmd= 20	16457 16457 16457 Rpf= 0	3280 3280 3280 Rft= 12	51460 51460 51460 Wmax/rel/lim=	38834 38834 38834 0,3	366 366 366 0,0	2619 2619 2619 3,9	12 6 2 mm		
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 289 Instab.:=	27 qn= 225 98,7	10,52 -42 10,52 $\beta^*l=$	20 20 3 69,1	0 0 0 0	2019 1026 -350 2019	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-1984 -2004 349 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	140936 140936 140936 lmd= 20	16457 16457 16457 Rpf= 0	3280 3280 3280 Rft= 12	51460 51460 51460 Wmax/rel/lim=	38834 38834 38834 0,2	366 366 366 0,0	2619 2619 2619 3,9	12 6 2 mm		
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 290 Instab.:=	9 qn= 245 153,4	10,52 -22 10,52 $\beta^*l=$	6 12 6 107,4	0 0 0 0	158 -9 -156 158	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-183 -143 -227 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	74601 74601 74601 lmd= 48	5779 5779 5779 Rpf= 0	1168 1168 1168 Rft= 3	27576 27576 27576 Wmax/rel/lim=	21170 21170 21170 0,2	153 153 153 0,0	2619 2619 2619 6,1	3 0 3 mm		
Sez.N. 979 ctrv-ann_1 Asta: 291 Instab.:=	65 qn= 105 96,1	11,28 -7 10,52 $\beta^*l=$	17 17 17 67,3	938 933 928 -605	4 -1 -8 5	14 30 46 25	-33 -33 -33 cl= 1	-8 -12 -16 $\varepsilon=$	19 19 19 0,92	40726 40726 40726 lmd= 19	1255 1255 1255 Rpf= 4	1255 1255 1255 Rft= 0	14969 14969 14969 Wmax/rel/lim=	14969 14969 14969 0,4	1111 1111 1111 0,1	2619 2619 2619 3,8	2 2 2 mm		

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 979	99	10,52		5	-1884	2	0	1	-2	-1	40726	1225	1225	14969	14969	1111	2619	5	
ctrv-ann_1	qn=	-7		5	-1878	0	-1	1	-7	-1	40726	1225	1225	14969	14969	1111	2619	5	
Asta: 292	65	11,28		5	-1872	-4	-1	1	-11	-1	40726	1226	1226	14969	14969	1111	2619	5	
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$		67,3	-1385	3	34	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,4	0,1	3,8	mm		
Sez.N. 979	66	11,28		2	-2887	-9	-8	3	24	-4	40726	1193	1193	14969	14969	1111	2619	7	
ctrv-ann_1	qn=	-7		2	-2893	1	-10	3	19	-4	40726	1193	1193	14969	14969	1111	2619	7	
Asta: 293	93	10,52		2	-2899	9	-11	3	14	-4	40726	1193	1193	14969	14969	1111	2619	7	
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$		67,3	-2642	6	21	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 9	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,4	0,1	3,8	mm		
Sez.N. 187	4	10,52		6	0	-8	0	0	27	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22		8	0	-2	0	0	-6	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 294	27	10,52		12	0	-10	0	0	-35	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$		41,2	0	5	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 977	26	10,52		14	0	1034	0	0	-1128	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	10	
ann_03	qn=	-37		14	0	470	0	0	-1146	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	5	
Asta: 295	206	10,52		9	0	-243	0	0	-11	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$		69,2	0	1034	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	4,0	mm		
Sez.N. 187	28	10,52	1	12	0	230	0	0	-401	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
IPE200	qn=	-22	/	12	0	26	0	0	-415	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 296	158	10,52	2	12	0	-208	0	0	-431	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Instab.:l=	105,4	$\beta^*l=$		73,7	0	230	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 195	28	10,52		19	0	1950	0	0	-2040	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	12	
IPE300	qn=	-42		19	0	935	0	0	-2061	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	6	
Asta: 297	226	10,52		3	0	-307	0	0	289	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$		69,1	0	1950	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 195	9	10,52		18	0	2014	0	0	-2102	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	12	
IPE300	qn=	-42		18	0	966	0	0	-2123	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	6	
Asta: 298	223	10,52		3	0	-356	0	0	275	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$		69,1	0	2014	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 195	25	10,52		14	0	2047	0	0	-2010	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	12	
IPE300	qn=	-42		14	0	1047	0	0	-2031	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	6	
Asta: 299	199	10,52		9	0	-371	0	0	322	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2	
Instab.:l=	99,1	$\beta^*l=$		69,3	0	2047	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 195	13	10,52		16	0	2026	0	0	-2018	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	12	
IPE300	qn=	-42		16	0	1013	0	0	-2038	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	6	
Asta: 300	200	10,52		9	0	-340	0	0	370	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2	
Instab.:l=	99,1	$\beta^*l=$		69,3	0	2026	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 187	12	10,52		6	0	155	0	0	-180	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
IPE200	qn=	-22		12	0	-8	0	0	-148	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 301	238	10,52		6	0	-157	0	0	-225	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Instab.:l=	154,3	$\beta^*l=$		108,0	0	157	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 48	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 195	30	10,52		15	0	1947	0	0	-2043	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	12	
IPE300	qn=	-42		15	0	927	0	0	-2064	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	6	
Asta: 302	201	10,52		12	0	-288	0	0	-623	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2	
Instab.:l=	99,1	$\beta^*l=$		69,3	0	1947	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 979	87	10,52		11	1092	-6	18	10	22	-7	40726	1250	1250	14969	14969	1111	2619	3	
ctrv-ann_1	qn=	-7		11	1098	3	13	10	17	-7	40726	1250	1250	14969	14969	1111	2619	3	
Asta: 303	66	11,28		11	1104	10	9	10	13	-7	40726	1250	1250	14969	14969	1111	2619	3	
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$		67,3	-113	4	36	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 3	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,5	0,1	3,8	mm		
Sez.N. 195	12	10,52		14	0	2011	0	0	-2095	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	12	
IPE300	qn=	-42		14	0	964	0	0	-2116	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	6	
Asta: 304	198	10,52		9	0	-378	0	0	204	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2	
Instab.:l=	99,1	$\beta^*l=$		69,3	0	2011	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 187	30	10,52	1	12	0	229	0	0	-403	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
IPE200	qn=	-22	/	12	0	25	0	0	-417	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 305	159	10,52	2	12	0	-208	0	0	-433	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Instab.:l=	104,5	$\beta^*l=$		73,2	0	229	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 187	25	10,52		5	0	-25	0	0	84	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22		2	0	-1	0	0	63	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 306	7	10,52		6	0	20	0	0	67	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$		41,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 979	105	10,52		3	-634	14	23	16	-18	8	40726	1265	1265	14969	14969	1111	2619	2	

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpI.Rd (kg)	VypI.Rd (kg)	T Rd (kg*m)	fy rid (kg/cmq)	Rap %	
ctrv-ann_1	qn=	-7		3	-641	4	15	16	-22	8	40726	1264	1264	14969	14969	1111	2619	2	
Asta: 307	65	9,65		3	-648	-10	6	16	-27	8	40726	1264	1264	14969	14969	1111	2619	2	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-648	11	16	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 4	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 105	242	10,52		8	0	-245	0	0	377	-1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
HEB160	qn=	-43		5	0	46	0	0	331	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 308	84	10,52		5	0	277	0	0	290	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
Instab.:l=	153,9	$\beta^*l=$		107,7	0	277	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	6,2	mm		
Sez.N. 105	102	10,52	1	12	0	308	0	0	-489	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
HEB160	qn=	-43	/	12	0	57	0	0	-517	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Asta: 309	156	10,52	2	9	0	-240	0	0	-527	1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	72	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 105	172	10,52		5	0	-244	0	0	388	1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
HEB160	qn=	-43		6	0	47	0	0	330	1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Asta: 310	87	10,52		5	0	287	0	0	303	1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
Instab.:l=	153,7	$\beta^*l=$		107,6	0	287	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	6,1	mm		
Sez.N. 105	105	10,52	1	3	0	320	0	0	-517	-1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
HEB160	qn=	-43	/	3	0	54	0	0	-544	-1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Asta: 311	153	10,52	2	3	0	-253	0	0	-575	-1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	75	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 105	146	10,52		9	0	-66	0	0	263	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-343		3	0	16	0	0	-11	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 312	197	10,52		9	0	-23	0	0	-176	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	66	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 979	65	9,65		6	-362	-2	5	-6	4	-4	40726	1273	1273	14969	14969	1111	2619	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		6	-356	-1	8	-6	0	-4	40726	1273	1273	14969	14969	1111	2619	1	
Asta: 313	99	10,52		6	-348	-3	12	-6	-6	-4	40726	1274	1274	14969	14969	1111	2619	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-362	2	9	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 979	66	9,65		5	-1194	-12	8	-14	31	-7	40726	1247	1247	14969	14969	1111	2619	3	
ctrv-ann_1	qn=	-7		5	-1187	2	15	-14	26	-7	40726	1247	1247	14969	14969	1111	2619	3	
Asta: 314	87	10,52		5	-1180	15	22	-14	22	-7	40726	1247	1247	14969	14969	1111	2619	3	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-1194	11	17	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 5	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 979	93	10,52		9	548	1	2	-1	3	3	40726	1267	1267	14969	14969	1111	2619	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		9	543	2	2	-1	0	3	40726	1267	1267	14969	14969	1111	2619	1	
Asta: 315	66	9,65		9	534	0	3	-1	-6	3	40726	1268	1268	14969	14969	1111	2619	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-151	2	12	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 979	90	10,52		6	566	3	-7	-2	1	-5	40726	1267	1267	14969	14969	1111	2619	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		6	564	3	-7	-2	0	-5	40726	1267	1267	14969	14969	1111	2619	1	
Asta: 316	62	9,65		6	552	-1	-5	-2	-8	-5	40726	1267	1267	14969	14969	1111	2619	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-162	2	12	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 979	102	10,52		12	-742	11	-19	-13	-14	-6	40726	1261	1261	14969	14969	1111	2619	2	
ctrv-ann_1	qn=	-7		12	-748	3	-13	-13	-19	-6	40726	1261	1261	14969	14969	1111	2619	2	
Asta: 317	63	9,65		12	-755	-9	-5	-13	-24	-6	40726	1261	1261	14969	14969	1111	2619	2	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-755	8	14	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 4	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 979	84	10,52		5	-1207	15	21	14	-21	6	40726	1246	1246	14969	14969	1111	2619	3	
ctrv-ann_1	qn=	-7		5	-1213	3	14	14	-25	6	40726	1246	1246	14969	14969	1111	2619	3	
Asta: 318	62	9,65		5	-1221	-12	6	14	-30	6	40726	1246	1246	14969	14969	1111	2619	3	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-1221	11	15	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 5	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 979	96	10,52		6	-332	-4	7	5	7	3	40726	1274	1274	14969	14969	1111	2619	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		6	-343	-1	3	5	0	3	40726	1274	1274	14969	14969	1111	2619	1	
Asta: 319	63	9,65		6	-346	-1	2	5	-3	3	40726	1274	1274	14969	14969	1111	2619	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-346	3	5	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 977	27	10,52		16	0	982	0	0	-1025	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	10	
ann_03	qn=	-37		16	0	468	0	0	-1044	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	5	
Asta: 320	207	10,52		9	0	-227	0	0	15	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$		69,2	0	982	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	4,0	mm		
Sez.N. 977	9	10,52		14	0	1051	0	0	-1207	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	11	
ann_03	qn=	-37		14	0	449	0	0	-1225	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	5	
Asta: 321	205	10,52		6	0	-239	0	0	-937	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$		69,2	0	1051	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	4,0	mm		
Sez.N. 187	9	10,52		25	0	6	0	0	9	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22		6	0	8	0	0	-1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypI Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 322	26	10,52		5	0	3	0	0	-18	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.l:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	8	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 187	26	10,52		5	0	-28	0	0	92	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	8	0	-3	0	0	0	80	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 323	4	10,52		5	0	21	0	0	75	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.l:=	58,8	$\beta^*l=$	41,2	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 187	27	10,52		6	0	-10	0	0	35	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	12	0	13	0	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 324	28	10,52		9	0	13	0	0	1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.l:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	13	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 977	28	10,52		3	0	988	0	0	-1175	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	10	
ann_03	qn=	-37	15	0	415	0	0	0	-1124	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	4	
Asta: 325	208	10,52		12	0	-228	0	0	-507	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
Instab.l:=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	988	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	4,0	mm		
Sez.N. 977	208	10,52		9	0	-210	0	0	102	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
ann_03	qn=	-37	12	0	-192	0	0	0	24	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
Asta: 326	211	10,52		3	0	-223	0	0	-104	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
Instab.l:=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	223	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 187	30	10,52		3	0	12	0	0	1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	3	0	12	0	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 327	13	10,52		6	0	-9	0	0	-34	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.l:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	12	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 187	13	10,52		3	0	-12	0	0	38	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	2	0	-3	0	0	0	22	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 328	7	10,52		15	0	5	0	0	20	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.l:=	58,9	$\beta^*l=$	41,2	0	4	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 187	25	10,52		35	0	-3	0	0	21	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	6	0	9	0	0	0	-1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 329	12	10,52		13	0	7	0	0	-6	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.l:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	9	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 105	96	10,52		11	0	-125	0	0	298	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-76	12	0	36	0	0	0	230	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 330	102	10,52		11	0	157	0	0	182	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
Instab.l:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	39	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 105	90	10,52		20	0	90	0	0	-142	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-76	8	0	-13	0	0	0	-140	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 331	96	10,52		20	0	-129	0	0	-231	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Instab.l:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	81	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 105	84	10,52		5	0	210	0	0	-241	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
HEB160	qn=	-76	8	0	53	0	0	0	-293	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Asta: 332	90	10,52		5	0	-142	0	0	-357	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
Instab.l:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 105	3	10,52		9	0	-30	0	0	214	1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
HEB160	qn=	-343	3	0	30	0	0	0	-1	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 333	203	10,52		8	0	-36	0	0	-227	1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Instab.l:=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	36	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 105	99	10,52		2	0	-133	0	0	320	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-76	3	0	43	0	0	0	256	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 334	105	10,52		3	0	177	0	0	199	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
Instab.l:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	39	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 105	5	10,52		6	0	-33	0	0	391	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
HEB160	qn=	-703	3	0	51	0	0	0	-16	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Asta: 335	221	10,52		12	0	-98	0	0	-520	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Instab.l:=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	98	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 105	155	10,52		9	0	-40	0	0	405	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
HEB160	qn=	-703	2	0	51	0	0	0	-6	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Asta: 336	202	10,52		9	0	-91	0	0	-505	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Instab.l:=	99,6	$\beta^*l=$	69,7	0	91	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 105	145	10,52		6	0	-64	0	0	264	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-343	5	0	15	0	0	0	-1	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 337	204	10,52		12	0	-26	0	0	-185	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg/m	fy rid kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$	69,2		0	64	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 105	93	10,52	14	0	89	0	0	-141	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
HEB160	qn=	-76	2	0	-13	0	0	-150	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
Asta: 338	99	10,52	14	0	-129	0	0	-230	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	77	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 105	87	10,52	5	0	216	0	0	-247	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
HEB160	qn=	-76	5	0	54	0	0	-305	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Asta: 339	93	10,52	5	0	-143	0	0	-363	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 105	154	10,52	3	0	-38	0	0	396	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0		
HEB160	qn=	-703	9	0	51	0	0	-11	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Asta: 340	209	10,52	3	0	-93	0	0	-507	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1		
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$	69,2	0	93	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm			
Sez.N. 975	224	10,52	3	0	-339	0	0	205	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	3		
ann_01	qn=	-39	5	0	-275	0	0	-77	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	2		
Asta: 341	217	10,52	9	0	-428	0	0	-406	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	3		
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	428	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm			
Sez.N. 976	217	10,52	9	0	-328	0	0	332	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	4		
ann_02	qn=	-34	9	0	-170	0	0	310	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	2		
Asta: 342	90	10,52	16	0	229	0	0	287	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	3		
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$	69,1	0	328	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	3,9	mm			
Sez.N. 61	173	10,52	5	0	-27	0	0	35	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1		
HEA100	qn=	-17	3	0	-6	0	0	17	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Asta: 343	192	10,52	19	0	-2	0	0	-3	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Instab.:l=	153,8	$\beta^*l=$	107,7	0	27	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	6,2	mm			
Sez.N. 975	225	10,52	3	0	-320	0	0	224	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	3		
ann_01	qn=	-39	11	0	-248	0	0	-126	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	2		
Asta: 344	218	10,52	9	0	-378	0	0	-333	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	3		
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	378	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm			
Sez.N. 976	218	10,52	9	0	-290	0	0	282	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	4		
ann_02	qn=	-34	17	0	-158	0	0	118	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	2		
Asta: 345	96	10,52	15	0	215	0	0	256	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	3		
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$	69,1	0	290	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	3,9	mm			
Sez.N. 977	211	10,52	12	0	-220	0	0	874	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2		
ann_03	qn=	-37	19	0	415	0	0	1121	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	4		
Asta: 346	30	10,52	19	0	966	0	0	1103	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	10		
Instab.:l=	99,0	$\beta^*l=$	69,3	0	966	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm			
Sez.N. 977	206	10,52	9	0	-237	0	0	110	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2		
ann_03	qn=	-37	8	0	-190	0	0	43	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2		
Asta: 347	212	10,52	3	0	-239	0	0	-148	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2		
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$	69,2	0	239	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm			
Sez.N. 61	239	10,52	3	0	-31	0	0	38	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1		
HEA100	qn=	-17	3	0	-8	0	0	21	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Asta: 348	198	10,52	14	0	3	0	0	6	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Instab.:l=	153,8	$\beta^*l=$	107,7	0	31	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	6,2	mm			
Sez.N. 977	212	10,52	3	0	-231	0	0	-18	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2		
ann_03	qn=	-37	18	0	481	0	0	1075	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	5		
Asta: 349	25	10,52	18	0	1011	0	0	1057	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	10		
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	1011	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	0,3	0,1	4,0	mm			
Sez.N. 975	226	10,52	3	0	-297	0	0	176	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	2		
ann_01	qn=	-39	11	0	-274	0	0	-167	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	2		
Asta: 350	219	10,52	9	0	-398	0	0	-344	0	129779	12396	3260	51460	32392	343	2619	3		
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	398	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm			
Sez.N. 976	219	10,52	9	0	-293	0	0	265	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	4		
ann_02	qn=	-34	9	0	-168	0	0	242	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	2		
Asta: 351	102	10,52	15	0	204	0	0	260	0	114903	7503	3233	51460	23803	313	2619	3		
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$	69,1	0	293	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	3,9	mm			
Sez.N. 61	241	10,52	9	0	-25	0	0	33	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1		
HEA100	qn=	-17	9	0	-6	0	0	16	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Asta: 352	215	10,52	12	0	-1	0	0	-3	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	107,8	0	25	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	6,2	mm			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg/m	fy rid kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 975 ann_01 Asta: 353 Instab.:l=	223 qn= 216 98,8	10,52 -39 10,52 $\beta^*l=$	3 5 9 69,2	0 0 0 0	-337 -327 -438 438	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	153 -100 -353 0	0 0 0 0	129779 129779 129779 0	12396 12396 12396 0	3260 3260 3260 4	51460 51460 51460 Wmax/rel/lim=	32392 32392 32392 0,2	343 343 343 0,0	2619 2619 2619 4,0	3 3 4 mm	
Sez.N. 976 ann_02 Asta: 354 Instab.:l=	216 qn= 84 98,7	10,52 -34 10,52 $\beta^*l=$	8 9 16 69,1	0 0 0 0	-343 -189 243 343	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	388 291 358 0	0 0 0 0	114903 114903 114903 0	7503 7503 7503 0	3233 3233 3233 5	51460 51460 51460 Wmax/rel/lim=	23803 23803 23803 0,4	313 313 313 0,0	2619 2619 2619 3,9	5 3 3 mm	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 355 Instab.:l=	204 qn= 141 86,5	10,52 -17 / 10,52 $\beta^*l=$	1 9 3 2 3 60,6	0 0 0 0	-6 -11 -27 27	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	7 -32 -42 0	0 0 0 0	55618 55618 55618 0	2174 2174 2174 0	1077 1077 1077 1	26063 26063 26063 Wmax/rel/lim=	11426 11426 11426 0,1	112 112 112 0,0	2619 2619 2619 3,5	0 0 1 mm	
Sez.N. 975 ann_01 Asta: 356 Instab.:l=	199 qn= 193 98,6	10,52 -39 10,52 $\beta^*l=$	9 5 3 69,0	0 0 0 0	-340 -282 -416 416	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	195 -162 -364 0	0 0 0 0	129779 129779 129779 0	12396 12396 12396 0	3260 3260 3260 3	51460 51460 51460 Wmax/rel/lim=	32392 32392 32392 0,2	343 343 343 0,0	2619 2619 2619 3,9	3 2 3 mm	
Sez.N. 976 ann_02 Asta: 357 Instab.:l=	193 qn= 357 98,6	10,52 -34 10,52 $\beta^*l=$	3 14 20 69,0	0 0 0 0	-321 -167 228 321	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	324 146 287 0	0 0 0 0	114903 114903 114903 0	7503 7503 7503 0	3233 3233 3233 4	51460 51460 51460 Wmax/rel/lim=	23803 23803 23803 0,3	313 313 313 0,0	2619 2619 2619 3,9	4 2 3 mm	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 358 Instab.:l=	244 qn= 223 153,9	10,52 -17 10,52 $\beta^*l=$	9 9 9 107,7	0 0 0 0	-34 -6 7 34	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	43 26 10 0	0 0 0 0	55618 55618 55618 0	2174 2174 2174 0	1077 1077 1077 2	26063 26063 26063 Wmax/rel/lim=	11426 11426 11426 0,2	112 112 112 0,0	2619 2619 2619 6,2	2 0 0 mm	
Sez.N. 975 ann_01 Asta: 359 Instab.:l=	200 qn= 359 98,6	10,52 -39 10,52 $\beta^*l=$	9 11 3 69,0	0 0 0 0	-317 -243 -394 394	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	228 -45 -372 0	0 0 0 0	129779 129779 129779 0	12396 12396 12396 0	3260 3260 3260 3	51460 51460 51460 Wmax/rel/lim=	32392 32392 32392 0,2	343 343 343 0,0	2619 2619 2619 3,9	3 2 3 mm	
Sez.N. 976 ann_02 Asta: 360 Instab.:l=	194 qn= 99 98,6	10,52 -34 10,52 $\beta^*l=$	3 13 19 69,0	0 0 0 0	-299 -161 216 299	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	292 119 258 0	0 0 0 0	114903 114903 114903 0	7503 7503 7503 0	3233 3233 3233 4	51460 51460 51460 Wmax/rel/lim=	23803 23803 23803 0,3	313 313 313 0,0	2619 2619 2619 3,9	4 2 3 mm	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 361 Instab.:l=	243 qn= 361 153,9	10,52 -17 10,52 $\beta^*l=$	8 12 13 107,7	0 0 0 0	-26 -6 -2 26	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	35 15 -3 0	0 0 0 0	55618 55618 55618 0	2174 2174 2174 0	1077 1077 1077 1	26063 26063 26063 Wmax/rel/lim=	11426 11426 11426 0,1	112 112 112 0,0	2619 2619 2619 6,2	1 0 0 mm	
Sez.N. 975 ann_01 Asta: 362 Instab.:l=	201 qn= 195 98,6	10,52 -39 10,52 $\beta^*l=$	9 11 3 69,0	0 0 0 0	-279 -262 -405 405	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	203 -49 -317 0	0 0 0 0	129779 129779 129779 0	12396 12396 12396 0	3260 3260 3260 3	51460 51460 51460 Wmax/rel/lim=	32392 32392 32392 0,2	343 343 343 0,0	2619 2619 2619 3,9	2 2 3 mm	
Sez.N. 976 ann_02 Asta: 363 Instab.:l=	195 qn= 363 98,6	10,52 -34 10,52 $\beta^*l=$	3 3 19 69,0	0 0 0 0	-306 -169 162 306	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	288 266 208 0	0 0 0 0	114903 114903 114903 0	7503 7503 7503 0	3233 3233 3233 4	51460 51460 51460 Wmax/rel/lim=	23803 23803 23803 0,3	313 313 313 0,0	2619 2619 2619 3,9	4 2 2 mm	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 364 Instab.:l=	243 qn= 193 117,7	10,52 -17 10,52 $\beta^*l=$	5 3 5 82,4	0 0 0 0	12 9 -6 12	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-3 -1 -28 0	0 0 0 0	55618 55618 55618 0	2174 2174 2174 0	1077 1077 1077 1	26063 26063 26063 Wmax/rel/lim=	11426 11426 11426 0,1	112 112 112 0,0	2619 2619 2619 4,7	1 0 0 mm	
Sez.N. 975 ann_01 Asta: 365 Instab.:l=	198 qn= 192 98,6	10,52 -39 10,52 $\beta^*l=$	9 5 2 69,0	0 0 0 0	-356 -325 -424 424	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	142 -185 -285 0	0 0 0 0	129779 129779 129779 0	12396 12396 12396 0	3260 3260 3260 3	51460 51460 51460 Wmax/rel/lim=	32392 32392 32392 0,2	343 343 343 0,0	2619 2619 2619 3,9	3 3 3 mm	
Sez.N. 976 ann_02 Asta: 366 Instab.:l=	192 qn= 87 98,6	10,52 -34 10,52 $\beta^*l=$	5 3 20 69,0	0 0 0 0	-336 -182 243 330	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	447 262 357 0	0 0 0 0	114903 114903 114903 0	7503 7503 7503 0	3233 3233 3233 4	51460 51460 51460 Wmax/rel/lim=	23803 23803 23803 0,4	313 313 313 0,0	2619 2619 2619 3,9	4 2 3 mm	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 367 Instab.:l=	193 qn= 194 117,7	10,52 -17 10,52 $\beta^*l=$	5 2 3 82,4	0 0 0 0	-5 -1 -5 5	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	14 0 -13 0	0 0 0 0	55618 55618 55618 0	2174 2174 2174 0	1077 1077 1077 0	26063 26063 26063 Wmax/rel/lim=	11426 11426 11426 0,1	112 112 112 0,0	2619 2619 2619 4,7	0 0 0 mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 105	191	10,52		5	0	-43	0	0	241	-1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
HEB160	qn=	-343		9	0	29	0	0	-6	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 368	1	10,52		3	0	-22	0	0	-199	-1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Instab.:=	98,6	β^*l		69,0	0	43	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 105	197	10,52		3	0	-40	0	0	230	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
HEB160	qn=	-343		9	0	27	0	0	3	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 369	191	10,52		5	0	-32	0	0	-214	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Instab.:=	98,6	β^*l		69,0	0	40	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 977	207	10,52		9	0	-235	0	0	147	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
ann_03	qn=	-37		3	0	-185	0	0	-86	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
Asta: 370	213	10,52		3	0	-233	0	0	-110	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
Instab.:=	98,9	β^*l		69,2	0	235	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 61	194	10,52		11	0	-5	0	0	21	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
HEA100	qn=	-17		3	0	7	0	0	-1	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 371	195	10,52		3	0	6	0	0	-4	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:=	117,7	β^*l		82,4	0	7	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 977	213	10,52		3	0	-238	0	0	14	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
ann_03	qn=	-37		20	0	457	0	0	1116	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	5	
Asta: 372	13	10,52		20	0	1007	0	0	1098	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	10	
Instab.:=	98,8	β^*l		69,2	0	1007	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	4,0	mm		
Sez.N. 977	205	10,52		9	0	-232	0	0	107	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
ann_03	qn=	-37		6	0	-199	0	0	-25	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
Asta: 373	215	10,52		3	0	-218	0	0	-105	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
Instab.:=	98,8	β^*l		69,1	0	232	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 61	195	10,52	1	3	0	10	0	0	-22	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
HEA100	qn=	-17 /	9	0	0	-5	0	0	-17	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 374	152	10,52	2	3	0	-25	0	0	-45	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
Instab.:=	105,0	β^*l		73,5	0	25	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 977	215	10,52		6	0	-244	0	0	536	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	2	
ann_03	qn=	-37		18	0	448	0	0	1225	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	5	
Asta: 375	12	10,52		9	0	1065	0	0	1274	0	122341	9875	3247	51460	28097	328	2619	11	
Instab.:=	98,9	β^*l		69,3	0	1065	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	0,3	0,1	4,0	mm		
Sez.N. 105	203	10,52		8	0	-44	0	0	222	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
HEB160	qn=	-343		3	0	23	0	0	5	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 376	227	10,52		9	0	-43	0	0	-220	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Instab.:=	98,7	β^*l		69,1	0	44	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 105	227	10,52		12	0	-15	0	0	180	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
HEB160	qn=	-343		9	0	24	0	0	-14	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 377	145	10,52		3	0	-64	0	0	-271	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Instab.:=	99,3	β^*l		69,5	0	64	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 105	221	10,52		9	0	-98	0	0	457	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-703		3	0	20	0	0	0	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 378	222	10,52		9	0	-93	0	0	-447	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Instab.:=	98,9	β^*l		69,2	0	98	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 105	222	10,52		6	0	-92	0	0	505	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-703		12	0	49	0	0	-29	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Asta: 379	154	10,52		6	0	-35	0	0	-389	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Instab.:=	97,8	β^*l		68,5	0	92	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 105	196	10,52		3	0	-90	0	0	508	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-703		9	0	52	0	0	-38	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Asta: 380	2	10,52		6	0	-34	0	0	-397	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Instab.:=	98,6	β^*l		69,0	0	90	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 105	202	10,52		3	0	-93	0	0	453	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-703		9	0	23	0	0	3	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 381	196	10,52		3	0	-90	0	0	-447	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Instab.:=	98,6	β^*l		69,0	0	93	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 105	204	10,52		6	0	-47	0	0	246	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-343		12	0	22	0	0	-2	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 382	214	10,52		9	0	-25	0	0	-201	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Instab.:=	98,9	β^*l		69,2	0	47	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 105	214	10,52		9	0	-15	0	0	170	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
HEB160	qn=	-343		8	0	17	0	0	-6	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 383	146	10,52		3	0	-67	0	0	-273	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$		69,2	0	67	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 105	209	10,52		12	0	-94	0	0	451	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-703		6	0	19	0	0	0	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 384	210	10,52		12	0	-94	0	0	-452	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$		69,2	0	94	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 105	210	10,52		9	0	-94	0	0	506	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-703		3	0	50	0	0	-34	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Asta: 385	155	10,52		9	0	-40	0	0	-398	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Instab.:l=	99,0	$\beta^*l=$		69,3	0	94	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 61	198	10,52		3	0	21	0	0	-13	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17		3	0	9	0	0	-26	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 386	199	10,52		3	0	-10	0	0	-38	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	21	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	199	10,52		3	0	-4	0	0	14	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
HEA100	qn=	-17		20	0	1	0	0	0	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 387	200	10,52		9	0	-5	0	0	-16	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	5	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	200	10,52		3	0	-7	0	0	32	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
HEA100	qn=	-17		3	0	8	0	0	19	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 388	201	10,52		3	0	15	0	0	6	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	15	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	201	10,52	1	3	0	14	0	0	-30	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17	/	9	0	-4	0	0	-19	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 389	151	10,52	2	3	0	-29	0	0	-53	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	29	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	211	10,52	1	12	0	8	0	0	-19	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
HEA100	qn=	-17	/	6	0	-5	0	0	-25	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 390	150	10,52	2	12	0	-23	0	0	-41	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
Instab.:l=	104,9	$\beta^*l=$		73,4	0	23	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	212	10,52		9	0	-2	0	0	11	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
HEA100	qn=	-17		3	0	1	0	0	0	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 391	213	10,52		3	0	-7	0	0	-19	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	7	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	213	10,52		9	0	-5	0	0	26	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
HEA100	qn=	-17		8	0	8	0	0	-1	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 392	211	10,52		19	0	10	0	0	3	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:l=	118,5	$\beta^*l=$		83,0	0	10	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 33	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	215	10,52		9	0	17	0	0	-10	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17		4	0	8	0	0	-1	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 393	212	10,52		9	0	-9	0	0	-35	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:l=	117,1	$\beta^*l=$		81,9	0	17	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	205	10,52		3	0	17	0	0	-8	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17		3	0	8	0	0	-21	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 394	206	10,52		3	0	-8	0	0	-34	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	17	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	206	10,52		9	0	-7	0	0	18	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
HEA100	qn=	-17		9	0	1	0	0	0	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 395	207	10,52		3	0	-3	0	0	-12	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	7	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	207	10,52		3	0	-6	0	0	27	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
HEA100	qn=	-17		2	0	9	0	0	-1	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 396	208	10,52		3	0	11	0	0	2	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
Instab.:l=	117,9	$\beta^*l=$		82,6	0	11	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	208	10,52	1	12	0	8	0	0	-18	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
HEA100	qn=	-17	/	6	0	-5	0	0	-26	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Asta: 397	149	10,52	2	3	0	-23	0	0	-41	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
Instab.:l=	105,2	$\beta^*l=$		73,6	0	23	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	223	10,52		9	0	15	0	0	-3	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17		8	0	12	0	0	-1	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 398	224	10,52		9	0	-4	0	0	-28	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab.:	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	15	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	224	10,52		9	0	-8	0	0	21	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17		17	0	2	0	0	-1	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 399	225	10,52		16	0	-2	0	0	-8	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab.:	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	8	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	225	10,52		9	0	-11	0	0	39	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17		9	0	8	0	0	26	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 400	226	10,52		19	0	21	0	0	16	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Instab.:	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	21	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	226	10,52	1	9	0	8	0	0	-22	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17 /		9	0	-6	0	0	-33	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 401	148	10,52	2	9	0	-27	0	0	-45	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Instab.:	104,4	$\beta^*l=$		73,1	0	27	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	216	10,52		5	0	10	0	0	0	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17		8	0	10	0	0	-1	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 402	217	10,52		6	0	-5	0	0	-25	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab.:	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	10	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	217	10,52		5	0	-5	0	0	14	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17		8	0	-1	0	0	0	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 403	218	10,52		12	0	-5	0	0	-13	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab.:	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	5	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	218	10,52		12	0	-10	0	0	37	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17		12	0	8	0	0	24	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 404	219	10,52		12	0	18	0	0	11	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Instab.:	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	18	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	219	10,52		9	0	-13	0	0	13	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
HEA100	qn=	-17		9	0	-9	0	0	0	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 405	220	10,52		9	0	-13	0	0	-13	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Instab.:	117,8	$\beta^*l=$		82,5	0	13	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 61	220	10,52		9	0	-12	0	0	10	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
HEA100	qn=	-17		9	0	-9	0	0	0	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 406	221	10,52		9	0	-12	0	0	-10	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Instab.:	92,1	$\beta^*l=$		64,5	0	12	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	3,7	mm		
Sez.N. 105	3	10,52		9	0	-4	0	0	-179	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	0		
HEB160	qn=	-43		5	0	-22	0	0	-198	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	0		
Asta: 407	242	10,52		5	0	-42	0	0	-203	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	0		
Instab.:	19,7	$\beta^*l=$		13,8	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	0,8	mm		
Sez.N. 105	1	10,52		3	0	-3	0	0	-164	1	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	0		
HEB160	qn=	-43		5	0	-21	0	0	-184	1	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	0		
Asta: 408	172	10,52		5	0	-39	0	0	-190	1	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	0		
Instab.:	19,7	$\beta^*l=$		13,8	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	0,8	mm		
Sez.N. 61	191	10,52		2	0	-1	0	0	-36	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17		9	0	-6	0	0	-64	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 409	173	10,52		9	0	-12	0	0	-66	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Instab.:	19,7	$\beta^*l=$		13,8	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	0,8	mm		
Sez.N. 61	197	10,52		3	0	7	0	0	-132	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17		3	0	-6	0	0	-134	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 410	239	10,52		3	0	-19	0	0	-136	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Instab.:	19,7	$\beta^*l=$		13,8	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	0,8	mm		
Sez.N. 61	146	10,52		3	0	6	0	0	-209	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17		9	0	-15	0	0	-206	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Asta: 411	238	10,52		6	0	-36	0	0	-219	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	2		
Instab.:	19,7	$\beta^*l=$		13,8	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	0,8	mm		
Sez.N. 61	214	10,52		3	0	-2	0	0	-17	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17		9	0	-5	0	0	-36	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 412	241	10,52		9	0	-9	0	0	-38	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab.:	19,7	$\beta^*l=$		13,8	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	0,8	mm		
Sez.N. 61	145	10,52		9	0	7	0	0	-221	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
HEA100	qn=	-17		3	0	-16	0	0	-219	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Asta: 413	245	10,52		6	0	-38	0	0	-229	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	2		

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpI.Rd (Kg)	VypI.Rd (Kg)	T Rd (kg*m)	fy rid (kg/cmq)	Rap %	
Instab.:l=	19,7	β*I=	13,8		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	0,8	mm		
Sez.N. 61	227	10,52	3	0	-13	0	0	92	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1		
HEA100	qn=	-17	9	0	-7	0	0	11	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Asta: 414	244	10,52	17	0	-8	0	0	-25	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Instab.:l=	19,7	β*I=	13,8		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	0,8	mm		
Sez.N. 61	203	10,52	8	0	-25	0	0	197	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1		
HEA100	qn=	-17	3	0	-6	0	0	127	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0		
Asta: 415	243	10,52	8	0	14	0	0	193	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1		
Instab.:l=	19,7	β*I=	13,8		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	0,8	mm		
Sez.N. 109	9	12,04	6	-4219	93	24	-42	-52	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2		
HEB200	qn=	0	18	-1451	27	-207	153	-39	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	3		
Asta: 416	9	10,52	18	-1498	-5	-326	153	-39	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	4		
Instab.:l=	151,9	β*I=	151,9	-2838	53	207	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,8	0,8	6,1	mm			
Sez.N. 109	12	12,04	6	-4089	92	32	-38	-51	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2		
HEB200	qn=	0	14	-1440	25	206	-152	-40	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	3		
Asta: 417	12	10,52	14	-1487	-8	326	-152	-40	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	4		
Instab.:l=	151,9	β*I=	151,9	-3286	56	203	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	0,8	0,8	6,1	mm			
Sez.N. 109	13	12,04	3	-828	-34	75	-114	30	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
HEB200	qn=	0	15	-731	-7	180	-137	12	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2		
Asta: 418	13	10,52	17	-213	33	-283	138	42	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	4		
Instab.:l=	151,9	β*I=	151,9	-777	9	201	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,7	0,7	6,1	mm			
Sez.N. 109	25	12,04	3	-736	86	74	-118	-97	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
HEB200	qn=	0	20	-510	15	-178	144	-38	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2		
Asta: 419	25	10,52	14	-773	-40	291	-142	-62	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	4		
Instab.:l=	151,9	β*I=	151,9	-773	22	203	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,7	0,7	6,1	mm			
Sez.N. 109	26	12,04	9	-994	85	-75	117	-86	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
HEB200	qn=	0	18	-746	10	-180	141	-63	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2		
Asta: 420	26	10,52	18	-793	-38	-291	141	-63	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	4		
Instab.:l=	151,9	β*I=	151,9	-793	23	202	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,7	0,7	6,1	mm			
Sez.N. 109	27	12,04	9	-570	-35	-75	114	42	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
HEB200	qn=	0	17	-628	-5	-177	137	17	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	2		
Asta: 421	27	10,52	16	-241	21	283	-139	29	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	4		
Instab.:l=	151,9	β*I=	151,9	-675	7	199	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,7	0,7	6,1	mm			
Sez.N. 109	28	12,04	12	-2864	-33	-31	36	-6	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
HEB200	qn=	0	17	-1332	-17	-195	136	-9	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	3		
Asta: 422	28	10,52	17	-1379	-27	-302	136	-9	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	4		
Instab.:l=	151,9	β*I=	151,9	-1721	25	205	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,7	0,7	6,1	mm			
Sez.N. 109	30	12,04	3	-1963	-34	92	-115	3	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	1		
HEB200	qn=	0	15	-1683	-25	195	-137	-15	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	3		
Asta: 423	30	10,52	15	-1730	-36	302	-137	-15	0	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	4		
Instab.:l=	151,9	β*I=	151,9	88	20	298	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,7	0,7	6,1	mm			
Sez.N. 105	84	12,04	5	-9150	-103	42	-46	147	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	6		
HEB160	qn=	0	5	-9192	9	77	-46	147	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	6		
Asta: 424	84	10,52	16	-4180	74	344	-210	87	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	9		
Instab.:l=	151,9	β*I=	151,9	-9234	48	84	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 37	Rpf= 10	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	1,0	1,0	6,1	mm			
Sez.N. 105	87	12,04	5	-9344	-102	-33	-6	146	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	7		
HEB160	qn=	0	5	-9386	8	-28	-6	146	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	7		
Asta: 425	87	10,52	20	-3659	78	-344	210	89	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	9		
Instab.:l=	151,9	β*I=	151,9	-7075	39	194	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 37	Rpf= 10	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	1,0	1,0	6,1	mm			
Sez.N. 105	90	12,04	2	130	146	37	-102	-173	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
HEB160	qn=	0	16	638	13	170	-212	-34	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	4		
Asta: 426	90	10,52	16	606	-13	332	-212	-34	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	8		
Instab.:l=	151,9	β*I=	151,9	606	39	332	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 37	Rpf= 5	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	0,9	0,9	6,1	mm			
Sez.N. 105	93	12,04	11	-550	171	-27	50	-213	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
HEB160	qn=	0	20	667	16	-172	210	-31	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	4		
Asta: 427	93	10,52	20	635	-8	-330	210	-31	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	8		
Instab.:l=	151,9	β*I=	151,9	635	39	330	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 37	Rpf= 5	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	0,9	0,9	6,1	mm			
Sez.N. 105	96	12,04	3	-86	-58	39	-142	70	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2		
HEB160	qn=	0	15	-276	0	165	-206	105	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	4		
Asta: 428	96	10,52	15	-308	80	320	-206	105	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	8		
Instab.:l=	151,9	β*I=	151,9	-308	32	196	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 37	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	0,9	0,9	6,1	mm			

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg/m	fy rid kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 429 Instab.:=	99 qn= 99 151,9	12,04 0 10,52 $\beta^*l=$	9 19 19 151,9	-331 -246 -278 -278	-78 2 84 34	-38 -163 -322 195	143 208 208 cl= 1	105 108 108 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 37	4451 4451 4451 Rpf=	65825 65825 65825 5	26600 26600 26600 Rft=	26600 26600 26600 5	474 474 474 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,9	2 4 8 0,9	mm
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 430 Instab.:=	102 qn= 102 151,9	12,04 0 10,52 $\beta^*l=$	12 12 15 151,9	-6437 -6479 -1578 -5647	97 -19 36 37	25 -1 297 111	35 35 -183 cl= 1	-154 -154 15 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 37	4451 4451 4451 Rpf=	65825 65825 65825 7	26600 26600 26600 Rft=	26600 26600 26600 7	474 474 474 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 1,0	5 5 7 1,0	mm
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 431 Instab.:=	105 qn= 105 75,9	11,28 0 10,52 $\beta^*l=$	3 3 19 75,9	-6256 -6273 -1454 -6290	-4 -51 25 61	58 97 -218 105	-103 -103 145 cl= 1	-124 -124 8 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	112504 112504 112504 lmd=	6428 6428 6428 21	3137 3137 3137 Rpf=	52677 52677 52677 10	19773 19773 19773 Rft=	19773 19773 19773 7	348 348 348 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,4	6 6 7 0,4	mm
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 432 Instab.:=	105 qn= 105 75,9	12,04 0 11,28 $\beta^*l=$	3 3 3 75,9	-6214 -6235 -6256 -6256	90 43 -4 52	-20 19 58 27	-103 -103 -103 cl= 1	-124 -124 -124 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	142086 142086 142086 lmd=	9271 9271 9271 18	4451 4451 4451 Rpf=	65825 65825 65825 6	26600 26600 26600 Rft=	26600 26600 26600 0	474 474 474 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 1,0	4 4 4 0,6	mm
Sez.N. 979 ctrv-ann_1 Asta: 433 Instab.:=	84 qn= 62 96,1	12,04 -7 11,28 $\beta^*l=$	11 11 11 67,3	-2833 -2839 -2845 -2840	27 5 -19 21	-2 0 1 5	-3 -3 -3 cl= 1	-44 -49 -53 $\epsilon=$	-3 -3 -3 0,92	40726 40726 40726 lmd=	1195 1195 1195 19	1195 1195 1195 Rpf=	14969 14969 14969 9	14969 14969 14969 Rft=	14969 14969 14969 0	1111 1111 1111 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 1,1	7 7 7 0,0	mm
Sez.N. 979 ctrv-ann_1 Asta: 434 Instab.:=	62 qn= 90 96,1	11,28 -7 12,04 $\beta^*l=$	12 12 12 67,3	1235 1241 1247 -44	-1 2 3 2	-1 -2 -3 15	2 2 2 cl= 1	9 5 0 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	40726 40726 40726 lmd=	1246 1245 1245 19	1246 1245 1245 Rpf=	14969 14969 14969 1	14969 14969 14969 Rft=	14969 14969 14969 0	1111 1111 1111 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 1,0	3 3 3 0,0	mm
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 435 Instab.:=	84 qn= 90 117,7	12,04 -22 12,04 $\beta^*l=$	11 36 11 82,4	-618 -342 -618 -618	346 193 -246 260	0 0 1 1	-1 0 -1 cl= 1	-486 -288 -521 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	74601 74601 74601 lmd=	5779 5779 5779 36	1168 1168 1168 Rpf=	27576 27576 27576 5	21170 21170 21170 Rft=	21170 21170 21170 5	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 1,1	6 3 4 0,0	mm
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 436 Instab.:=	90 qn= 96 117,7	12,04 -22 12,04 $\beta^*l=$	8 8 8 82,4	-2301 -2301 -2301 -2226	1 -29 -69 84	3 4 5 4	-2 -2 -2 cl= 1	-42 -59 -76 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	74601 74601 74601 lmd=	5779 5779 5779 36	1168 1168 1168 Rpf=	27576 27576 27576 5	21170 21170 21170 Rft=	21170 21170 21170 5	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 1,0	3 3 3 0,0	mm
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 437 Instab.:=	96 qn= 102 117,7	12,04 -22 12,04 $\beta^*l=$	5 2 5 82,4	-718 -742 -718 -718	-189 33 248 186	2 1 0 1	2 2 2 cl= 1	388 355 354 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	74601 74601 74601 lmd=	5779 5779 5779 36	1168 1168 1168 Rpf=	27576 27576 27576 4	21170 21170 21170 Rft=	21170 21170 21170 4	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 1,0	3 1 4 0,0	mm
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 438 Instab.:=	87 qn= 93 117,7	12,04 -22 12,04 $\beta^*l=$	2 9 2 82,4	-575 -584 -575 -575	348 227 -249 261	-1 -1 -2 2	1 0 1 cl= 1	-490 -342 -524 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	74601 74601 74601 lmd=	5779 5779 5779 36	1168 1168 1168 Rpf=	27576 27576 27576 5	21170 21170 21170 Rft=	21170 21170 21170 5	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 1,1	6 4 4 0,0	mm
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 439 Instab.:=	93 qn= 99 117,7	12,04 -22 12,04 $\beta^*l=$	2 2 2 82,4	-2310 -2310 -2310 -2310	30 -30 -99 75	-2 -4 -5 4	3 3 3 cl= 1	-93 -110 -127 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	74601 74601 74601 lmd=	5779 5779 5779 36	1168 1168 1168 Rpf=	27576 27576 27576 5	21170 21170 21170 Rft=	21170 21170 21170 5	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 1,0	3 3 3 0,0	mm
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 440 Instab.:=	99 qn= 105 117,7	12,04 -22 12,04 $\beta^*l=$	5 8 8 82,4	-658 -753 -753 -753	-191 35 251 189	-2 -1 0 1	-2 -1 -1 cl= 1	388 376 359 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	74601 74601 74601 lmd=	5779 5779 5779 36	1168 1168 1168 Rpf=	27576 27576 27576 4	21170 21170 21170 Rft=	21170 21170 21170 4	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 1,1	3 1 4 0,0	mm
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 441 Instab.:=	9 qn= 26 117,7	12,04 -61 12,04 $\beta^*l=$	5 11 5 82,4	-214 -306 -214 0	-204 -4 154 0	2 -2 -2 0	3 -3 3 cl= 1	351 240 257 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	204498 204498 204498 lmd=	16829 16829 16829 0	8009 8009 8009 Rpf=	94934 94934 94934 0	37548 37548 37548 Rft=	37548 37548 37548 0	785 785 785 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,8	1 0 1 0,8	mm
Sez.N. 979 ctrv-ann_1 Asta: 442 Instab.:=	63 qn= 102 96,1	11,28 -7 12,04 $\beta^*l=$	5 5 5 67,3	-1824 -1818 -1812 -1824	-11 4 17 13	-6 -3 -1 4	-5 -5 -5 cl= 1	34 29 24 $\epsilon=$	4 4 4 0,92	40726 40726 40726 lmd=	1227 1227 1227 19	1227 1227 1227 Rpf=	14969 14969 14969 6	14969 14969 14969 Rft=	14969 14969 14969 0	1111 1111 1111 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 1,0	4 4 4 0,0	mm
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 443 Instab.:=	27 qn= 28 117,7	12,04 -61 12,04 $\beta^*l=$	11 5 12 82,4	-223 -322 -137 0	62 2 -103 0	-1 0 -6 0	3 -4 5 cl= 1	-91 -76 -187 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	204498 204498 204498 lmd=	16829 16829 16829 0	8009 8009 8009 Rpf=	94934 94934 94934 0	37548 37548 37548 Rft=	37548 37548 37548 0	785 785 785 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 0,8	0 0 1 0,8	mm

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd kg	VypI.Rd kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 109	12	12,04		5	-220	-201	4	3	348	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	-61		11	-305	-4	0	-3	240	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Asta: 444	25	12,04		8	-247	144	5	-10	237	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,8	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 109	25	12,04		5	96	-287	0	0	840	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
HEB200	qn=	-61		24	55	-91	0	0	274	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 445	7	12,04		6	85	196	-1	1	777	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$		41,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,8	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 109	13	12,04		11	-230	62	3	4	-91	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
HEB200	qn=	-61		5	-313	1	2	-2	-81	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Asta: 446	30	12,04		3	-181	-86	16	-17	-163	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,8	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 109	26	12,04		5	92	-293	-3	0	859	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
HEB200	qn=	-61		11	104	-184	0	0	548	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 447	4	12,04		6	78	203	-4	0	802	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$		41,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,8	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 979	96	12,04		13	1011	1	-1	27	2	-7	40726	1253	1253	14969	14969	1111 2619	2		
ctrv-ann_1	qn=	-7		13	1008	1	-10	27	0	-7	40726	1253	1253	14969	14969	1111 2619	2		
Asta: 448	63	11,28		13	1002	0	-26	27	-5	-7	40726	1253	1253	14969	14969	1111 2619	2		
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$		67,3	-572	2	10	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 2	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,9	0,0	3,8	mm		
Sez.N. 979	65	11,28		5	-1888	-12	-3	-4	36	-2	40726	1225	1225	14969	14969	1111 2619	5		
ctrv-ann_1	qn=	-7		5	-1882	4	-1	-4	31	-2	40726	1225	1225	14969	14969	1111 2619	5		
Asta: 449	105	12,04		5	-1876	18	1	-4	26	-2	40726	1225	1225	14969	14969	1111 2619	5		
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$		67,3	-1823	13	9	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	1,0	0,0	3,8	mm		
Sez.N. 979	66	11,28		11	1183	0	10	6	6	-4	40726	1247	1247	14969	14969	1111 2619	3		
ctrv-ann_1	qn=	-7		11	1191	2	6	6	0	-4	40726	1247	1247	14969	14969	1111 2619	3		
Asta: 450	93	12,04		11	1195	2	4	6	-3	-4	40726	1247	1247	14969	14969	1111 2619	3		
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$		67,3	-69	2	15	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 1	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	1,0	0,0	3,8	mm		
Sez.N. 109	7	12,04		6	56	-101	-1	-1	245	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	-61		8	39	-40	6	3	43	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Asta: 451	13	12,04		12	26	-111	3	1	-275	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	58,9	$\beta^*l=$		41,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,8	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 109	4	12,04		6	51	-110	-4	-2	277	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
HEB200	qn=	-61		2	34	-40	-6	-2	-38	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Asta: 452	27	12,04		12	29	-115	0	2	-288	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$		41,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,8	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 979	87	12,04		2	-2899	28	2	14	-46	0	40726	1193	1193	14969	14969	1111 2619	7		
ctrv-ann_1	qn=	-7		2	-2905	5	-5	14	-51	0	40726	1193	1193	14969	14969	1111 2619	7		
Asta: 453	66	11,28		2	-2911	-21	-11	14	-56	0	40726	1193	1193	14969	14969	1111 2619	7		
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$		67,3	-2911	21	6	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 9	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	1,0	0,0	3,8	mm		
Sez.N. 979	99	12,04		17	982	1	1	-24	2	7	40726	1254	1254	14969	14969	1111 2619	2		
ctrv-ann_1	qn=	-7		17	978	1	9	-24	0	7	40726	1254	1254	14969	14969	1111 2619	2		
Asta: 454	65	11,28		17	972	0	24	-24	-5	7	40726	1254	1254	14969	14969	1111 2619	2		
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$		67,3	-575	2	9	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 2	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,9	0,0	3,8	mm		
Sez.N. 109	9	13,87		2	-8496	1188	-146	-111	-981	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	9		
HEB200	qn=	0		5	-9566	340	-22	-40	-1046	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	5		
Asta: 455	9	12,04		5	-9640	-644	15	-40	-1046	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	5		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	-9640	509	28	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 9	Rft= 9	Wmax/rel/lm=	2,0	1,2	7,3	mm		
Sez.N. 109	12	13,87		8	-9001	1231	149	113	-1014	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	9		
HEB200	qn=	0		5	-9515	338	-1	-24	-1043	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	5		
Asta: 456	12	12,04		5	-9590	-643	22	-24	-1043	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	5		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	-9147	492	66	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 9	Rft= 9	Wmax/rel/lm=	2,0	1,2	7,3	mm		
Sez.N. 109	13	13,87		9	60	-54	140	117	61	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
HEB200	qn=	0		18	62	0	38	121	43	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	0		
Asta: 457	13	12,04		9	-86	58	-73	117	61	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	4	40	146	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 1	Rft= 2	Wmax/rel/lm=	1,9	1,2	7,3	mm		
Sez.N. 109	25	13,87		9	-271	37	138	113	-49	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		
HEB200	qn=	0		18	-168	-4	39	117	-24	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 458	25	12,04		3	-429	-78	76	-106	-78	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	-417	21	55	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	1,9	1,2	7,3	mm		
Sez.N. 109	26	13,87		3	-179	54	-137	-113	-66	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
HEB200	qn=	0	14		-172	-3	-39	-117	-26	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 459	26	12,04	9		-526	-65	-76	106	-61	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$	183,1		-526	26	47	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 36	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	1,9	1,2	7,3	mm		
Sez.N. 109	27	13,87	16	81	-31	-147	-112	36	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	2			
HEB200	qn=	0	16		26	1	-41	-112	36	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Asta: 460	27	12,04	9		-302	47	-80	110	49	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	1		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$	183,1	6	39	135	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 36	Rpf= 1	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	1,9	1,2	7,3	mm			
Sez.N. 109	28	13,87	3	-4536	-641	-203	-162	527	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	6			
HEB200	qn=	0	11		-6096	-218	3	26	661	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	3		
Asta: 461	28	12,04	3		-4682	324	93	-162	527	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	3		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$	183,1		-5475	302	54	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 36	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	1,9	1,2	7,3	mm		
Sez.N. 109	30	13,87	3	-5100	-674	-186	-156	553	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	6			
HEB200	qn=	0	11		-6032	-217	17	33	661	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	3		
Asta: 462	30	12,04	3		-5246	339	100	-156	553	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	3		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$	183,1		-5832	311	43	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 36	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	1,9	1,2	7,3	mm		
Sez.N. 105	84	13,87	9	-11872	917	258	139	-717	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	16			
HEB160	qn=	0	8		-13493	330	92	80	-839	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	9		
Asta: 463	84	12,04	8		-13545	-459	17	80	-839	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	10		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$	183,1		-13545	463	105	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 19	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	2,0	1,3	7,3	mm		
Sez.N. 105	87	13,87	3	-11345	911	-255	-138	-715	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	16			
HEB160	qn=	0	5		-13512	334	-44	-15	-829	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	10		
Asta: 464	87	12,04	5		-13564	-446	-30	-15	-829	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	10		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$	183,1		-13247	461	102	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 19	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	2,1	1,4	7,3	mm		
Sez.N. 105	90	13,87	15	2603	-55	-315	-178	48	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	8			
HEB160	qn=	0	15		2565	-12	-156	-178	48	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	4		
Asta: 465	90	12,04	2		4784	-32	39	-106	-23	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	3		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$	183,1		2525	55	315	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	2,0	1,2	7,3	mm		
Sez.N. 105	93	13,87	19	2582	-60	316	179	51	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	8			
HEB160	qn=	0	19		2544	-12	156	179	51	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	4		
Asta: 466	93	12,04	8		4771	-7	-41	109	8	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	3		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$	183,1		2504	60	316	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	2,0	1,2	7,3	mm		
Sez.N. 105	96	13,87	15	2249	-94	-308	-176	99	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	8			
HEB160	qn=	0	15		2211	-5	-152	-176	99	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	3		
Asta: 467	96	12,04	2		3102	80	37	-103	86	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	2		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$	183,1		2171	94	308	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 4	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	1,9	1,2	7,3	mm		
Sez.N. 105	99	13,87	19	2240	-98	306	173	102	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	8			
HEB160	qn=	0	19		2202	-7	153	173	102	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	4		
Asta: 468	99	12,04	9		3063	117	-42	144	134	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	2		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$	183,1		2162	98	306	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 4	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	1,9	1,2	7,3	mm		
Sez.N. 105	102	13,87	9	-8000	-597	247	133	477	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	12			
HEB160	qn=	0	11		-9118	-213	49	23	566	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	6		
Asta: 469	102	12,04	11		-9170	319	27	23	566	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	6		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$	183,1		-9023	296	104	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 13	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	1,9	1,3	7,3	mm		
Sez.N. 105	105	13,87	3	-8394	-610	-238	-121	484	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	12			
HEB160	qn=	0	2		-9191	-212	-93	-77	575	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	6		
Asta: 470	105	12,04	2		-9243	329	-21	-77	575	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	7		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$	183,1		-9243	303	105	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 14	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	1,9	1,2	7,3	mm		
Sez.N. 979	105	12,04	8	2276	1	-8	-14	4	-1	40726	1213	1213	14969	14969	1111 2619	6			
ctrv-ann_1	qn=	-7	8		2283	1	0	-14	-1	-1	40726	1213	1213	14969	14969	1111 2619	6		
Asta: 471	65	12,95	8		2291	0	8	-14	-6	-1	40726	1212	1212	14969	14969	1111 2619	6		
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$	76,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,6	0,0	4,4	mm		
Sez.N. 979	93	12,04	2	-4728	14	0	9	-17	5	40726	1135	1135	14969	14969	1111 2619	12			
ctrv-ann_1	qn=	-7	2		-4721	3	-5	9	-22	5	40726	1136	1136	14969	14969	1111 2619	12		
Asta: 472	66	12,95	2		-4714	-10	-10	9	-26	5	40726	1136	1136	14969	14969	1111 2619	12		
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$	76,2		-4728	10	6	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 13	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,6	0,0	4,4	mm		
Sez.N. 979	63	12,95	5	2257	0	2	8	5	-1	40726	1213	1213	14969	14969	1111 2619	6			
ctrv-ann_1	qn=	-7	5		2250	1	-2	8	0	-1	40726	1214	1214	14969	14969	1111 2619	6		
Asta: 473	102	12,04	5		2242	0	-7	8	-5	-1	40726	1214	1214	14969	14969	1111 2619	6		
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$	76,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,6	0,0	4,4	mm		
Sez.N. 979	96	12,04	5	-3501	10	1	1	-11	1	40726	1174	1174	14969	14969	1111 2619	9			
ctrv-ann_1	qn=	-7	5		-3494	3	0	1	-16	1	40726	1174	1174	14969	14969	1111 2619	9		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd kg	VypI.Rd kg	T Rd kg/m	fy rid kg/cm²	Rap %	
Asta: 474	63	12,95		5	-3486	-7	-1	1	-20	1	40726	1175	1175	14969	14969	1111	2619	9	
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$	76,2		-3400	6	8	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 10	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,6	0,0	4,4	mm		
Sez.N. 979	62	12,95		8	-4589	-10	-13	-14	26	-4	40726	1140	1140	14969	14969	1111	2619	11	
ctrv-ann_1	qn=	-7		8	-4596	3	-5	-14	21	-4	40726	1140	1140	14969	14969	1111	2619	11	
Asta: 475	90	12,04		8	-4603	13	2	-14	16	-4	40726	1139	1139	14969	14969	1111	2619	11	
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$	76,2		-4603	10	7	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 13	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,6	0,0	4,4	mm		
Sez.N. 979	84	12,04		11	2631	1	-7	-3	6	2	40726	1202	1202	14969	14969	1111	2619	6	
ctrv-ann_1	qn=	-7		11	2640	3	-4	-3	0	2	40726	1201	1201	14969	14969	1111	2619	6	
Asta: 476	62	12,95		11	2645	2	-3	-3	-4	2	40726	1201	1201	14969	14969	1111	2619	6	
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$	76,2		0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,7	0,0	4,4	mm		
Sez.N. 979	99	12,04		5	-3552	9	-1	-6	-10	-3	40726	1173	1173	14969	14969	1111	2619	9	
ctrv-ann_1	qn=	-7		5	-3545	3	2	-6	-14	-3	40726	1173	1173	14969	14969	1111	2619	9	
Asta: 477	65	12,95		5	-3538	-6	6	-6	-19	-3	40726	1173	1173	14969	14969	1111	2619	9	
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$	76,2		-3552	7	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 10	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,6	0,0	4,4	mm		
Sez.N. 979	87	12,04		11	2580	2	9	14	5	-2	40726	1203	1203	14969	14969	1111	2619	6	
ctrv-ann_1	qn=	-7		11	2588	3	1	14	0	-2	40726	1203	1203	14969	14969	1111	2619	6	
Asta: 478	66	12,95		11	2595	2	-6	14	-4	-2	40726	1203	1203	14969	14969	1111	2619	6	
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$	76,2		0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,7	0,0	4,4	mm		
Sez.N. 187	77	14,47		8	443	-710	4	8	911	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	13	
IPE200	qn=	-22		20	729	-56	-4	19	482	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Asta: 479	78	14,47		2	-197	598	15	-17	807	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	12	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$	103,8		443	710	8	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 9	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	2,8	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 979	65	12,95		8	2249	23	5	-21	-34	-7	40726	1214	1214	14969	14969	1111	2619	6	
ctrv-ann_1	qn=	-7		8	2256	3	17	-21	-39	-7	40726	1213	1213	14969	14969	1111	2619	6	
Asta: 480	99	13,87		8	2264	-19	28	-21	-44	-7	40726	1213	1213	14969	14969	1111	2619	6	
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$	76,2		0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,9	0,1	4,4	mm		
Sez.N. 197	14	14,47		8	532	-523	-7	-10	-678	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	3	
IPE330	qn=	-369		2	199	-1013	2	3	-989	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	5	
Asta: 481	51	14,47		8	532	-1682	4	-10	-1291	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		532	1682	7	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 7	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	17,4	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 979	66	12,95		2	-4744	26	-6	25	-111	9	40726	1135	1135	14969	14969	1111	2619	12	
ctrv-ann_1	qn=	-7		2	-4737	-36	-20	25	-116	9	40726	1135	1135	14969	14969	1111	2619	12	
Asta: 482	87	13,87		2	-4730	-101	-33	25	-121	9	40726	1135	1135	14969	14969	1111	2619	12	
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$	76,2		-4744	75	22	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 19	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	2,1	0,1	4,4	mm		
Sez.N. 105	84	13,87		5	-2468	-861	29	30	720	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	10	
HEB160	qn=	-43		5	-2468	-447	11	30	687	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	5	
Asta: 483	90	13,87		8	-3088	-34	6	13	646	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		-3088	625	15	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 9	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	2,1	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 105	90	13,87		8	-2591	-34	2	5	33	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
HEB160	qn=	-43		8	-2591	-25	-1	5	0	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
Asta: 484	96	13,87		8	-2591	-34	-4	5	-33	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		-2591	34	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	2,0	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 105	96	13,87		8	-2436	-38	-24	-50	-364	1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
HEB160	qn=	-43		11	-2111	-283	4	-50	-415	1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
Asta: 485	102	13,87		2	-1616	-517	44	-72	-452	1	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	7	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		-2111	403	13	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	2,0	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 195	51	14,47		2	204	-1686	6	6	-1321	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	10	
IPE300	qn=	-362		11	-983	-2567	-1	2	-1635	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	16	
Asta: 486	67	14,47		11	-983	-3617	-2	2	-1936	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	22	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		204	3594	6	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 21	Rft= 23	Wmax/rel/lim=	11,3	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 109	92	13,87		20	-1185	-520	25	39	937	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	3	
HEB200	qn=	-61		9	-2403	477	-6	40	1296	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	3	
Asta: 487	93	13,87		9	-2403	1415	-36	40	1237	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785	2619	9	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$	103,8		-2403	1061	14	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	0,3	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 199	67	14,47		8	1217	-3543	-20	-47	-2689	0	190481	26692	5005	69500	53133	577	2619	14	
IPE360	qn=	-377		11	-735	-5273	4	-20	-3019	0	190481	26692	5005	69500	53133	577	2619	20	
Asta: 488	77	14,47		8	1217	-7074	36	-47	-3314	0	190481	26692	5005	69500	53133	577	2619	27	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		1217	7074	36	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 26	Rft= 28	Wmax/rel/lim=	6,0	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 201	77	14,47		11	-2946	-7140	18	40	-4150	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	21	
IPE400	qn=	-344		5	117	-10468	20	-26	-5999	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	31	
Asta: 489	9	13,87		5	-28	-14124	37	-26	-6283	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	42	

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																						
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																						
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %				
Instab.:l=	117,5	$\beta^*l=$		82,3	-1544	13273	49	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 40	Rft= 41	Wmax/rel/lim=	2,9	0,3	4,7	mm					
Sez.N. 201	28	13,87		11	-2684	-9571	-26	-26	4680	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	28				
IPE400	qn=	-344		11	-2538	-6852	-9	-26	4395	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	20				
Asta: 490	114	14,47		8	-4511	-4357	21	-90	3339	1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	13				
Instab.:l=	117,8	$\beta^*l=$		82,5	-3443	8583	57	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 28	Rft= 28	Wmax/rel/lim=	2,4	0,2	4,7	mm					
Sez.N. 195	114	14,47		8	-203	-3853	18	19	2230	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	24				
IPE300	qn=	-362		5	-1191	-2661	1	-11	1947	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	16				
Asta: 491	123	14,47		2	536	-1587	12	-23	1619	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	10				
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,8	536	3858	16	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 22	Rft= 24	Wmax/rel/lim=	4,1	0,2	4,7	mm					
Sez.N. 58	42	14,47		5	3014	466	16	18	-40	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5				
UPN300	qn=	46		5	3014	453	3	18	1	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5				
Asta: 492	43	14,47		5	3014	473	-11	18	49	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5				
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	3014	473	16	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 35	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	12,9	0,1	5,9	mm					
Sez.N. 201	108	13,87		2	-705	-4159	-109	-115	899	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	14				
IPE400	qn=	-345		2	-559	-3708	-33	-115	613	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	11				
Asta: 493	115	14,47		2	-414	-3426	43	-115	328	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	11				
Instab.:l=	117,9	$\beta^*l=$		82,5	-705	4159	48	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 13	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	2,5	0,1	4,7	mm					
Sez.N. 195	115	14,47		2	-213	-3394	22	19	1630	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	21				
IPE300	qn=	-363		2	-213	-2520	11	19	1327	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	16				
Asta: 494	124	14,47		8	-626	-1825	2	-19	1013	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	11				
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,8	-1228	3294	5	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 21	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	4,2	0,2	4,7	mm					
Sez.N. 187	83	14,47		21	-3	0	-27	-40	62	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2				
IPE200	qn=	-276		3	-1316	-54	-2	-5	-205	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2				
Asta: 495	281	14,47		3	-1316	-152	0	-5	-322	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3				
Instab.:l=	74,3	$\beta^*l=$		52,0	-1316	114	2	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 23	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,8	0,0	3,0	mm					
Sez.N. 201	30	13,87		11	-2503	-9568	-36	-27	4665	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	29				
IPE400	qn=	-345		11	-2358	-6862	-18	-27	4379	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	20				
Asta: 496	116	14,47		5	-5616	-4416	-14	36	2715	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	13				
Instab.:l=	117,8	$\beta^*l=$		82,5	-3827	8720	50	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 28	Rft= 28	Wmax/rel/lim=	2,4	0,2	4,7	mm					
Sez.N. 195	116	14,47		8	-221	-3891	16	22	2247	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	24				
IPE300	qn=	-362		8	-221	-2653	3	22	1945	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	16				
Asta: 497	125	14,47		8	-221	-1592	-10	22	1642	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	10				
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,8	499	3834	18	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 22	Rft= 24	Wmax/rel/lim=	4,2	0,2	4,7	mm					
Sez.N. 58	45	14,47		6	1354	158	90	79	119	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	4				
UPN300	qn=	46		5	1669	305	21	50	188	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	3				
Asta: 498	48	14,47		5	1669	461	-17	50	232	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	4				
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,7	1354	400	90	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 35	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	14,4	0,1	5,9	mm					
Sez.N. 201	79	14,47		2	-2132	-7152	-28	-98	-4658	1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	21				
IPE400	qn=	-344		8	-433	-10278	-49	81	-5613	-1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	31				
Asta: 499	12	13,87		8	-578	-13682	-102	81	-5897	-1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	42				
Instab.:l=	117,5	$\beta^*l=$		82,3	-578	13397	60	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 40	Rft= 41	Wmax/rel/lim=	3,0	0,3	4,7	mm					
Sez.N. 201	78	14,47		8	2006	-6473	-65	-154	-79	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	20				
IPE400	qn=	-344		8	1861	-6608	36	-154	-363	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	20				
Asta: 500	110	13,87		8	1716	-6910	138	-154	-647	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	22				
Instab.:l=	117,5	$\beta^*l=$		82,3	1716	6910	138	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 23	Wmax/rel/lim=	3,2	0,2	4,7	mm					
Sez.N. 199	68	14,47		2	-780	-4075	5	-19	-1657	0	190481	26692	5005	69500	53133	577	2619	15				
IPE360	qn=	-378		8	-334	-5148	-16	19	-1982	0	190481	26692	5005	69500	53133	577	2619	20				
Asta: 501	78	14,47		8	-334	-6406	-28	19	-2295	0	190481	26692	5005	69500	53133	577	2619	25				
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-1423	6374	6	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 25	Rft= 25	Wmax/rel/lim=	6,0	0,2	4,7	mm					
Sez.N. 199	69	14,47		2	220	-3608	19	45	-2701	0	190481	26692	5005	69500	53133	577	2619	14				
IPE360	qn=	-377		2	220	-5288	-8	45	-3013	0	190481	26692	5005	69500	53133	577	2619	20				
Asta: 502	79	14,47		2	220	-7153	-34	45	-3325	0	190481	26692	5005	69500	53133	577	2619	27				
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	220	7153	34	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 26	Rft= 28	Wmax/rel/lim=	6,0	0,2	4,7	mm					
Sez.N. 195	54	14,47		11	-885	-1711	-4	-5	-1358	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	11				
IPE300	qn=	-362		11	-885	-2599	-1	-5	-1659	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	16				
Asta: 503	69	14,47		11	-885	-3663	2	-5	-1960	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	22				
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	900	3621	6	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 21	Rft= 23	Wmax/rel/lim=	11,3	0,2	4,7	mm					
Sez.N. 195	53	14,47		2	-776	-1874	7	11	-1569	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	12				
IPE300	qn=	-363		11	-1419	-2889	0	-4	-1862	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	18				
Asta: 504	68	14,47		8	-329	-4074	6	-12	-2178	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	25				
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	19	4073	2	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 24	Rft= 25	Wmax/rel/lim=	11,1	0,2	4,7	mm					

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 197 IPE330 Asta: 505 Instab.:=	16 qn= 54 117,7	14,47 -369 14,47 $\beta^*=$	2 11 2 82,4	-173 -886 -173 894	-548 -1039 -1705 1699	5 -1 -3 4	7 -2 7 cl= 1	-677 -989 -1290 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	163968 163968 163968 lmd= 23	21066 21066 21066 Rpf= 7	4025 4025 4025 Rft= 8	59853 59853 59853 Wmax/rel/lim=	46588 46588 46588 17,5	451 451 451 0,1	2619 2619 2619 4,7	3 5 8 mm		
Sez.N. 197 IPE330 Asta: 506 Instab.:=	15 qn= 53 117,7	14,47 -370 14,47 $\beta^*=$	2 11 2 82,4	-513 -1154 -513 305	-490 -1095 -1869 1855	5 0 -3 2	8 -2 8 cl= 1	-866 -1175 -1479 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	163968 163968 163968 lmd= 23	21066 21066 21066 Rpf= 8	4025 4025 4025 Rft= 9	59853 59853 59853 Wmax/rel/lim=	46588 46588 46588 17,2	451 451 451 0,1	2619 2619 2619 4,7	2 5 9 mm		
Sez.N. 197 IPE330 Asta: 507 Instab.:=	17 qn= 507 117,7	14,47 -369 14,47 $\beta^*=$	11 2 5 82,4	-1505 -993 -233 -1505	-691 -1390 -2259 1830	-7 -2 -9 4	-5 8 12 cl= 1	-1014 -1338 -1638 $\epsilon=$	-1 -1 -1 0,92	163968 163968 163968 lmd= 23	21066 21066 21066 Rpf= 10	4025 4025 4025 Rft= 10	59853 59853 59853 Wmax/rel/lim=	46588 46588 46588 18,0	451 451 451 0,1	2619 2619 2619 4,7	3 7 11 mm		
Sez.N. 191 IPE240 Asta: 508 Instab.:=	18 qn= 56 117,7	14,47 -191 14,47 $\beta^*=$	8 8 8 82,4	-1849 -1849 -1849 -2945	-209 -810 -1504 1114	-27 -3 21 9	-41 -41 -41 cl= 1	-942 -1100 -1258 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	102447 102447 102447 lmd= 30	9603 9603 9603 Rpf= 15	1936 1936 1936 Rft= 16	38486 38486 38486 Wmax/rel/lim=	28949 28949 28949 19,2	238 238 238 0,1	2619 2619 2619 4,7	4 9 17 mm		
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 509 Instab.:=	281 qn= 509 74,2	14,47 -230 13,87 $\beta^*=$	3 27 27 51,9	-1226 -153 -198 -607	-152 -244 -395 255	0 37 75 3	-6 -81 -81 cl= 1	577 -335 -391 $\epsilon=$	0 1 1 0,92	140936 140936 140936 lmd= 15	16457 16457 16457 Rpf= 0	3280 3280 3280 Rft= 2	51460 51460 51460 Wmax/rel/lim=	38834 38834 38834 1,8	366 366 366 0,0	2619 2619 2619 3,0	1 3 5 mm		
Sez.N. 197 IPE330 Asta: 510 Instab.:=	11 qn= 50 117,7	14,47 -369 14,47 $\beta^*=$	2 8 8 82,4	-877 -572 -572 -1520	-601 -1258 -2091 1663	7 1 7 3	6 -10 -10 cl= 1	-932 -1264 -1570 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	163968 163968 163968 lmd= 23	21066 21066 21066 Rpf= 9	4025 4025 4025 Rft= 9	59853 59853 59853 Wmax/rel/lim=	46588 46588 46588 18,0	451 451 451 0,1	2619 2619 2619 4,7	3 6 10 mm		
Sez.N. 197 IPE330 Asta: 511 Instab.:=	10 qn= 511 117,7	14,47 -209 14,47 $\beta^*=$	5 5 2 82,4	-1810 -1810 -2345 -3277	-394 -1040 -1789 1353	47 7 -35 15	68 68 69 cl= 1	-1013 -1185 -1360 $\epsilon=$	1 1 1 0,92	163968 163968 163968 lmd= 23	21066 21066 21066 Rpf= 9	4025 4025 4025 Rft= 9	59853 59853 59853 Wmax/rel/lim=	46588 46588 46588 19,1	451 451 451 0,1	2619 2619 2619 4,7	3 5 9 mm		
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 512 Instab.:=	95 qn= 283 74,1	14,47 -276 14,47 $\beta^*=$	24 5 5 51,9	-15 -283 -283 441	0 167 282 259	28 9 0 12	41 24 24 cl= 1	214 381 236 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	74601 74601 74601 lmd= 23	5779 5779 5779 Rpf= 5	1168 1168 1168 Rft= 6	27576 27576 27576 Wmax/rel/lim=	21170 21170 21170 0,6	153 153 153 0,0	2619 2619 2619 3,0	2 4 5 mm		
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 513 Instab.:=	55 qn= 70 117,7	14,47 -362 14,47 $\beta^*=$	8 2 2 82,4	-1752 -2076 -2076 -2649	-2233 -3217 -4349 4160	-13 4 10 7	-27 -10 -10 cl= 1	-1429 -1773 -2074 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	140936 140936 140936 lmd= 24	16457 16457 16457 Rpf= 27	3280 3280 3280 Rft= 28	51460 51460 51460 Wmax/rel/lim=	38834 38834 38834 11,6	366 366 366 0,2	2619 2619 2619 4,7	14 20 27 mm		
Sez.N. 199 IPE360 Asta: 514 Instab.:=	70 qn= 80 117,7	14,47 -377 14,47 $\beta^*=$	2 8 8 82,4	-2085 -1762 -1762 -2657	-4349 -5328 -6571 6545	22 -31 -77 31	50 79 79 cl= 1	-1590 -1956 -2268 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	190481 190481 190481 lmd= 21	26692 26692 26692 Rpf= 27	5005 5005 5005 Rft= 27	69500 69500 69500 Wmax/rel/lim=	53133 53133 53133 6,4	577 577 577 0,2	2619 2619 2619 4,7	17 21 26 mm		
Sez.N. 201 IPE400 Asta: 515 Instab.:=	80 qn= 86 117,5	14,47 -344 13,87 $\beta^*=$	8 8 8 82,3	27 -130 -263 -263	-6630 -6550 -6635 6635	-115 40 171 68	-216 -216 -216 cl= 1	298 -10 -270 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	221213 221213 221213 lmd= 20	34235 34235 34235 Rpf= 21	5998 5998 5998 Rft= 21	79214 79214 79214 Wmax/rel/lim=	64560 64560 64560 3,3	705 705 705 0,2	2619 2619 2619 4,7	21 20 22 mm		
Sez.N. 201 IPE400 Asta: 516 Instab.:=	86 qn= 92 117,7	13,87 -387 13,87 $\beta^*=$	5 8 5 82,4	362 -19 362 362	-6032 -4405 -2860 6032	39 7 -37 39	65 11 65 cl= 1	3015 2564 2376 $\epsilon=$	-1 -1 -1 0,92	221213 221213 221213 lmd= 20	34235 34235 34235 Rpf= 17	5998 5998 5998 Rft= 18	79214 79214 79214 Wmax/rel/lim=	64560 64560 64560 2,1	705 705 705 0,1	2619 2619 2619 4,7	18 13 9 mm		
Sez.N. 201 IPE400 Asta: 517 Instab.:=	92 qn= 98 117,7	13,87 -387 13,87 $\beta^*=$	8 8 11 82,4	-231 -231 -50 -231	-2934 -2386 -2080 2934	5 3 26 4	4 4 -42 cl= 1	1091 771 189 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	221213 221213 221213 lmd= 20	34235 34235 34235 Rpf= 9	5998 5998 5998 Rft= 9	79214 79214 79214 Wmax/rel/lim=	64560 64560 64560 1,9	705 705 705 0,1	2619 2619 2619 4,7	9 7 7 mm		
Sez.N. 201 IPE400 Asta: 518 Instab.:=	98 qn= 104 117,7	13,87 -387 13,87 $\beta^*=$	8 11 11 82,4	-249 -6 -6 -6	-2027 -2675 -3456 3456	63 4 -11 8	97 26 26 cl= 1	-623 -1167 -1487 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	221213 221213 221213 lmd= 20	34235 34235 34235 Rpf= 10	5998 5998 5998 Rft= 10	79214 79214 79214 Wmax/rel/lim=	64560 64560 64560 2,0	705 705 705 0,1	2619 2619 2619 4,7	7 8 10 mm		
Sez.N. 201 IPE400 Asta: 519 Instab.:=	104 qn= 117 117,8	13,87 -344 14,47 $\beta^*=$	8 11 8 82,5	-1862 -1066 -1572 -1211	-3538 -3625 -3477 3892	150 19 -71 30	167 82 167 cl= 1	343 289 -227 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	221213 221213 221213 lmd= 20	34235 34235 34235 Rpf= 12	5998 5998 5998 Rft= 13	79214 79214 79214 Wmax/rel/lim=	64560 64560 64560 2,6	705 705 705 0,1	2619 2619 2619 4,7	13 11 11 mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpI.Rd (kg)	VypI.Rd (kg)	T Rd (kg*m)	fy rid (kg/cmq)	Rap %	
Sez.N. 195	117	14,47		8	-1497	-3508	-34	-30	1530	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	22	
IPE300	qn=	-362		8	-1497	-2693	-16	-30	1227	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	17	
Asta: 520	126	14,47		2	-770	-2097	4	-6	936	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	13	
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,8	-1497	3508	20	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 23	Rft= 24	Wmax/rel/lim= 4,4			0,2	4,7	mm	
Sez.N. 58	48	14,47		5	3013	430	0	0	-20	1	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
UPN300	qn=	46		5	3013	432	0	0	24	1	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
Asta: 521	42	14,47		5	3013	466	0	0	69	1	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
Instab.:l=	148,1	$\beta^*l=$		103,7	2163	442	16	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 35	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 13,5			0,1	5,9	mm	
Sez.N. 195	56	14,47		8	-1904	-1504	-48	-78	-2099	-1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	11	
IPE300	qn=	-202		8	-1904	-2788	-2	-78	-2266	-1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	17	
Asta: 522	71	14,47		8	-1904	-4170	43	-78	-2432	-1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	27	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-2999	3604	18	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 25	Rft= 25	Wmax/rel/lim= 12,2			0,2	4,7	mm	
Sez.N. 199	71	14,47		8	-5908	-4208	-65	-145	-3160	-1	190481	26692	5005	69500	53133	577	2619	17	
IPE360	qn=	-217		8	-5908	-6119	20	-145	-3338	-1	190481	26692	5005	69500	53133	577	2619	23	
Asta: 523	81	14,47		8	-5908	-8135	106	-145	-3516	-1	190481	26692	5005	69500	53133	577	2619	33	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-7344	7906	35	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 34	Rft= 35	Wmax/rel/lim= 6,6			0,2	4,7	mm	
Sez.N. 201	109	13,87		5	749	-2414	2	5	1166	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	7	
IPE400	qn=	-387		8	901	-1835	2	-22	696	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	5	
Asta: 524	111	13,87		11	951	-1653	5	-7	102	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	5	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	749	2414	4	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim= 1,9			0,0	4,7	mm	
Sez.N. 201	110	13,87		5	1272	-6523	3	9	3762	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	19	
IPE400	qn=	-387		5	1272	-4403	-2	9	3443	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	13	
Asta: 525	109	13,87		8	1130	-2395	26	-34	3009	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	7	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	1272	6523	7	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 19	Wmax/rel/lim= 2,1			0,1	4,7	mm	
Sez.N. 201	111	13,87		11	972	-1654	2	-1	-1576	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	5	
IPE400	qn=	-387		11	972	-2676	2	-1	-1896	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	8	
Asta: 526	108	13,87		11	972	-3886	3	-1	-2216	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	11	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	972	3886	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim= 1,9			0,1	4,7	mm	
Sez.N. 201	81	14,47		5	-8025	-8148	31	95	-1163	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	24	
IPE400	qn=	-202		5	-8109	-8889	-32	95	-1328	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	27	
Asta: 527	87	13,87		5	-8193	-9727	-95	95	-1493	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	30	
Instab.:l=	117,5	$\beta^*l=$		82,3	-8193	9727	45	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 33	Rft= 33	Wmax/rel/lim= 3,3			0,3	4,7	mm	
Sez.N. 201	87	13,87		8	-3193	-7918	-55	-69	6580	1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	24	
IPE400	qn=	-227		5	-4147	-4126	-19	-29	6374	1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	12	
Asta: 528	93	13,87		2	-4709	-216	-6	-26	6073	1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-4147	5948	22	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 20	Rft= 20	Wmax/rel/lim= 2,1			0,1	4,7	mm	
Sez.N. 201	93	13,87		6	-3248	-558	10	12	685	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	2	
IPE400	qn=	-227		2	-3857	-192	-5	-11	-11	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	2	
Asta: 529	99	13,87		2	-3857	-405	8	-11	-366	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-3813	367	4	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim= 2,0			0,0	4,7	mm	
Sez.N. 201	99	13,87		11	-2617	-372	46	86	-3761	-1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	2	
IPE400	qn=	-226		11	-2617	-2639	-5	86	-3946	-1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	8	
Asta: 530	105	13,87		11	-2617	-5016	-55	86	-4131	-1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	16	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-3428	3661	20	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 13	Rft= 13	Wmax/rel/lim= 1,9			0,1	4,7	mm	
Sez.N. 201	105	13,87		11	-8042	-6367	-45	30	1227	1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	19	
IPE400	qn=	-202		11	-7958	-5679	-64	30	1062	1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	18	
Asta: 531	118	14,47		8	-7342	-5116	-102	58	585	1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	17	
Instab.:l=	117,8	$\beta^*l=$		82,5	-9594	6208	62	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 24	Rft= 24	Wmax/rel/lim= 2,6			0,2	4,7	mm	
Sez.N. 195	118	14,47		8	-2735	-4933	40	75	2836	1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	31	
IPE300	qn=	-202		8	-2735	-3306	-5	75	2668	1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	20	
Asta: 532	127	14,47		8	-2735	-1778	-50	75	2501	1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	12	
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,8	-3561	4271	17	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 29	Rft= 30	Wmax/rel/lim= 4,8			0,2	4,7	mm	
Sez.N. 58	43	14,47		5	3022	473	8	8	-65	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
UPN300	qn=	46		5	3022	440	2	8	-21	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
Asta: 533	57	14,47		5	3022	441	-4	8	24	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
Instab.:l=	148,5	$\beta^*l=$		103,9	3022	473	8	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 35	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 12,9			0,1	5,9	mm	
Sez.N. 195	283	14,47		5	-73	282	0	24	361	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2	
IPE300	qn=	-231		3	-1012	671	-8	16	901	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	4	
Asta: 534	96	13,87		3	-1091	1075	-16	16	802	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	7	
Instab.:l=	74,4	$\beta^*l=$		52,1	27	294	72	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 1,5			0,0	3,0	mm	
Sez.N. 195	282	14,47		3	-1967	-30	-1	12	1367	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE300	qn=	-230		3	-2046	556	-6	12	1268	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	4		
Asta: 535	90	13,87		3	-2126	1106	-12	12	1169	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	7		
Instab.:l=	74,4	$\beta^*l=$		52,1	-73	73	12	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	1,5	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 195	284	14,47		11	-1618	-339	0	21	354	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
IPE300	qn=	-231		27	-1100	-269	30	-68	-7	1	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	3		
Asta: 536	102	13,87		22	-642	197	-85	91	249	-1	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	4		
Instab.:l=	74,5	$\beta^*l=$		52,1	-929	427	9	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	1,5	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 195	278	14,47		2	-42	9	18	-70	-161	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
IPE300	qn=	-296		2	-42	-80	44	-70	-316	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
Asta: 537	47	14,47		2	-42	-225	70	-70	-470	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	3		
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	12,9	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 195	279	14,47		3	-1297	22	23	-89	-88	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
IPE300	qn=	-296		8	484	-129	51	-80	-341	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
Asta: 538	61	14,47		2	-773	-204	97	-97	-442	-1	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	4		
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 195	280	14,47		3	-1813	136	23	-76	-36	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
IPE300	qn=	-296		8	113	-151	46	-71	-449	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
Asta: 539	74	14,47		8	113	-346	72	-71	-603	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	4		
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$		51,9	-629	92	40	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	2,9	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 195	285	14,47		8	425	-224	-22	75	-448	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
IPE300	qn=	-297		8	425	-420	-51	75	-604	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	4		
Asta: 540	112	14,47		8	425	-675	-79	75	-760	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	6		
Instab.:l=	74,6	$\beta^*l=$		52,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	2,0	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 195	286	14,47		3	-1513	-78	-14	52	-325	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
IPE300	qn=	-297		2	-1218	-266	-37	57	-554	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	3		
Asta: 541	121	14,47		2	-1218	-501	-58	57	-710	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	5		
Instab.:l=	74,6	$\beta^*l=$		52,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 58	57	14,47		5	3017	442	18	25	-81	-1	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	5		
UPN300	qn=	46		5	3017	387	-16	25	2	-1	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	5		
Asta: 542	60	14,47		5	3017	388	-19	25	8	-1	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	5		
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	3017	442	19	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 35	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	13,5	0,0	5,9	mm		
Sez.N. 195	50	14,47		2	-2143	-2062	15	29	-1533	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	13		
IPE300	qn=	-362		8	-1744	-3118	-4	10	-1887	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	19		
Asta: 543	64	14,47		8	-1744	-4317	-10	10	-2188	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	27		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-2648	4049	6	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 27	Rft= 27	Wmax/rel/lim=	11,6	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 199	64	14,47		8	-1754	-4317	-24	-52	-1651	0	190481	26692	5005	69500	53133	577 2619	17		
IPE360	qn=	-377		5	-1533	-5357	21	-71	-2010	0	190481	26692	5005	69500	53133	577 2619	20		
Asta: 544	75	14,47		2	-2153	-6576	75	-76	-2314	0	190481	26692	5005	69500	53133	577 2619	26		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-2153	6576	40	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 27	Rft= 27	Wmax/rel/lim=	6,4	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 201	75	14,47		2	-287	-6632	116	221	450	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	21		
IPE400	qn=	-344		2	-516	-6424	-115	221	0	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	21		
Asta: 545	85	13,87		2	-577	-6439	-176	221	-119	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	22		
Instab.:l=	117,5	$\beta^*l=$		82,3	142	6733	93	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 21	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	3,3	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 201	85	13,87		5	169	-6094	-37	-55	2987	1	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	18		
IPE400	qn=	-387		5	169	-4430	-4	-55	2668	1	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	13		
Asta: 546	91	13,87		5	169	-2954	28	-55	2348	1	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	9		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	169	6094	37	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 17	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	2,2	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 201	91	13,87		5	-274	-2898	-21	-33	1213	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	9		
IPE400	qn=	-387		2	-241	-2380	-3	16	667	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	7		
Asta: 547	97	13,87		2	-241	-2081	-12	16	347	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	6		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-274	2898	8	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 9	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	1,9	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 201	97	13,87		2	-236	-2083	-52	-77	-696	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	7		
IPE400	qn=	-387		2	-236	-2586	-7	-77	-1016	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	8		
Asta: 548	103	13,87		2	-236	-3278	39	-77	-1335	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	10		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	102	3415	10	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 10	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	2,0	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 201	103	13,87		2	-1628	-3695	-145	-161	448	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	13		
IPE400	qn=	-344		2	-1483	-3509	-39	-161	163	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	11		
Asta: 549	113	14,47		2	-1338	-3491	68	-161	-122	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	11		
Instab.:l=	117,8	$\beta^*l=$		82,5	-1628	3695	60	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 13	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	2,5	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 195	113	14,47		2	-1238	-3526	32	25	1543	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	22		
IPE300	qn=	-362		2	-1238	-2703	18	25	1240	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	17		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpI.Rd (kg)	VypI.Rd (kg)	T Rd (kg*m)	fy rid	Rap %	
Asta: 550	122	14,47		8	-1151	-2093	2	-1	934	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	13		
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,8	-1938	3517	14	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 23	Rft= 24	Wmax/rel/lim=	4,3	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 58	60	14,47		2	2140	402	10	9	-224	0	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	4		
UPN300	qn=	46		5	2074	261	24	-42	-185	0	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	3		
Asta: 551	49	14,47		6	1825	122	89	-73	-115	0	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	4		
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	1825	359	89	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 35	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	14,4	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 195	47	14,47		2	-2404	-1789	42	72	-1957	1	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	12		
IPE300	qn=	-202		2	-2404	-2990	0	72	-2124	1	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	18		
Asta: 552	61	14,47		2	-2404	-4288	-42	72	-2290	1	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	27		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-3335	3849	15	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 26	Rft= 27	Wmax/rel/lim=	12,4	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 199	61	14,47		2	-6274	-4329	67	147	-3097	1	190481	26692	5005	69500	53133	577 2619	18		
IPE360	qn=	-217		5	-6253	-6210	-21	131	-3311	1	190481	26692	5005	69500	53133	577 2619	24		
Asta: 553	74	14,47		2	-6274	-8183	-106	147	-3453	1	190481	26692	5005	69500	53133	577 2619	33		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-7496	8031	37	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 35	Rft= 35	Wmax/rel/lim=	6,6	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 201	74	14,47		8	-8708	-8202	-36	-105	-942	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	25		
IPE400	qn=	-202		5	-7775	-8937	34	-90	-1297	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	27		
Asta: 554	84	13,87		5	-7859	-9760	93	-90	-1462	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	30		
Instab.:l=	117,5	$\beta^*l=$		82,3	-7859	9760	46	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 33	Rft= 33	Wmax/rel/lim=	3,2	0,3	4,7	mm		
Sez.N. 201	84	13,87		5	-3843	-7964	43	44	6563	-1	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	24		
IPE400	qn=	-227		5	-3843	-4157	16	44	6378	-1	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	12		
Asta: 555	90	13,87		8	-4808	-291	9	19	6118	-1	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	2		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-3843	5973	22	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 20	Rft= 20	Wmax/rel/lim=	2,1	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 201	90	13,87		6	-2661	-636	-16	-13	862	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	2		
IPE400	qn=	-227		8	-4034	-242	-1	7	0	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	2		
Asta: 556	96	13,87		12	-3344	-562	-17	25	-713	0	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	2		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-3344	422	7	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	2,0	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 201	96	13,87		11	-3287	-428	-38	-74	-3667	1	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	2		
IPE400	qn=	-226		11	-3287	-2640	6	-74	-3852	1	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	8		
Asta: 557	102	13,87		11	-3287	-4961	50	-74	-4037	1	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	15		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-3287	3721	20	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 13	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	2,0	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 201	102	13,87		11	-9234	-6295	54	-10	1102	-1	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	19		
IPE400	qn=	-202		11	-9150	-5680	61	-10	936	-1	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	18		
Asta: 558	112	14,47		2	-7673	-5211	95	-49	576	-1	221213	34235	5998	79214	64560	705 2619	17		
Instab.:l=	117,8	$\beta^*l=$		82,5	-9234	6295	62	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 24	Rft= 24	Wmax/rel/lim=	2,5	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 195	112	14,47		2	-3060	-5050	-41	-79	2932	-1	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	32		
IPE300	qn=	-202		2	-3060	-3367	6	-79	2764	-1	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	21		
Asta: 559	121	14,47		2	-3060	-1782	52	-79	2597	-1	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	12		
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,7	-4067	4365	19	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 30	Rft= 31	Wmax/rel/lim=	4,7	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 195	276	14,47		3	-1286	1	11	-40	-115	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
IPE300	qn=	-296		2	-772	-72	30	-48	-290	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Asta: 560	10	14,47		2	-772	-208	48	-48	-445	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	3		
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	19,9	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 187	89	14,47		3	-2389	9	9	13	63	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	3		
IPE200	qn=	-276		3	-2389	16	6	13	-7	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	3		
Asta: 561	282	14,47		3	-2389	-30	-1	13	-171	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	3		
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	-2389	23	5	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 187	101	14,47		24	-1119	69	30	44	-413	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	4		
IPE200	qn=	-276		3	-2203	-64	7	21	-484	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	3		
Asta: 562	284	14,47		11	-1483	-339	-1	21	-739	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	6		
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$		51,9	-2100	233	11	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 195	287	14,47		3	-1340	15	-4	27	-96	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
IPE300	qn=	-296		3	-1340	-45	-15	27	-224	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Asta: 563	40	14,47		2	-815	-175	-28	31	-423	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
Instab.:l=	74,7	$\beta^*l=$		52,3	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,9	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 58	6	14,47		12	1584	-1	45	350	2	0	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	2		
UPN300	qn=	-173		12	1584	-15	-85	350	-73	0	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	3		
Asta: 564	275	14,47		12	1584	-56	-215	350	-148	0	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	6		
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	1584	56	215	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	27,9	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 58	44	14,47		12	1442	8	-53	-264	-53	-1	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	2		
UPN300	qn=	173		6	1293	2	-84	344	26	-1	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	3		
Asta: 565	288	14,47		6	1293	26	-211	344	101	-1	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	5		

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	74,1	β^*l	51,8		1293	26	211	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	15,6	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 58	288	14,47	6		1295	26	-211		101	0	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	5		
UPN300	qn=	173	11		1706	86	31		203	0	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	2		
Asta: 566	45	14,47	6		1295	157	131		252	0	153869	16570	4888	48313	46741	590 2619	4		
Instab.:=	74,7	β^*l	52,3		1295	157	211	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	15,0	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 187	300	14,47	8		-56	-49	17		266	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	2		
IPE200	qn=	-277	8		-56	41	-28		63	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	3		
Asta: 567	58	14,47	8		-56	40	-30		63	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	3		
Instab.:=	74,4	β^*l	52,1		394	48	30	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 2	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	13,4	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 187	46	14,47	2		-42	21	-34		129	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	3		
IPE200	qn=	-276	2		-42	42	-10		-70	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	2		
Asta: 568	278	14,47	2		-42	9	18		-161	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	2		
Instab.:=	74,1	β^*l	51,9		597	42	31	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 2	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	13,5	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 187	59	14,47	2		-773	0	-47		158	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	4		
IPE200	qn=	-276	3		-1298	34	0		-89	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	2		
Asta: 569	279	14,47	8		484	-31	21		-80	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	2		
Instab.:=	74,2	β^*l	51,9		171	19	41	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	7,1	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 187	73	14,47	2		-1307	92	-40		160	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	5		
IPE200	qn=	-276	11		-210	99	-25		-79	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	4		
Asta: 570	280	14,47	3		-1813	136	23		-78	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	4		
Instab.:=	74,2	β^*l	51,9		-1813	138	14	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	2,7	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 195	118	14,47	2		431	-675	-80		759	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	7		
IPE300	qn=	-296	2		431	-421	-51		604	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	4		
Asta: 571	290	14,47	2		431	-226	-23		449	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
Instab.:=	74,3	β^*l	52,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	2,0	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 109	12	13,87	9		-3927	-3109	99		138	2975	2	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	20	
HEB200	qn=	-61	9		-3927	-929	-3		138	2916	2	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	6	
Asta: 572	86	13,87	8		-3267	1416	-86		112	2758	3	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	9	
Instab.:=	148,0	β^*l	103,6		-3927	2332	42	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 16	Rft= 16	Wmax/rel/lim=	0,9	0,2	5,9	mm		
Sez.N. 187	290	14,47	2		431	-226	-23		449	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	6		
IPE200	qn=	-274	18		-93	0	26		-61	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	2		
Asta: 573	119	14,47	8		-828	0	41		-97	56	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	4	
Instab.:=	74,3	β^*l	52,0		431	226	33	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 4	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	2,3	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 109	25	13,87	3		504	1807	-7		-9	-1266	1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	11	
HEB200	qn=	-61	15		673	911	1		-13	-1089	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	5	
Asta: 574	92	13,87	12		-1936	-419	-97		139	-236	1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	4	
Instab.:=	148,0	β^*l	103,6		504	1807	7	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 9	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	0,4	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 187	292	14,47	8		-141	-115	-18		362	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	3		
IPE200	qn=	-277	16		52	9	14		-31	-2	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	1	
Asta: 575	128	14,47	8		-141	46	41		-78	70	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	4	
Instab.:=	74,4	β^*l	52,0		520	121	36	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 3	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 109	13	13,87	3		800	1749	38		50	-1199	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	11	
HEB200	qn=	-61	14		865	914	-2		-1	-1062	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	5	
Asta: 576	98	13,87	9		-2023	-532	82		-120	366	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	4	
Instab.:=	148,0	β^*l	103,6		800	1749	38	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 8	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	0,4	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 187	297	14,47	8		-777	24	25		97	113	1	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	3	
IPE200	qn=	-277	9		-1302	42	0		89	-10	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	2	
Asta: 577	72	14,47	8		-777	0	-47		97	-178	1	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	4	
Instab.:=	74,2	β^*l	52,0		-1302	41	17	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 109	30	13,87	9		-3847	-2449	-196		-255	2216	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	17	
HEB200	qn=	-61	19		-2821	-852	-4		-144	1740	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	5	
Asta: 578	104	13,87	8		-3322	892	146		-206	1938	-2	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	7	
Instab.:=	148,0	β^*l	103,6		-3847	1837	79	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 14	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	0,7	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 187	107	14,47	2		-861	1	41		95	-62	1	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	4	
IPE200	qn=	-277	14		-105	0	24		60	-4	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	2	
Asta: 579	285	14,47	8		425	-224	-22		75	-448	1	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	6	
Instab.:=	74,1	β^*l	51,9		425	224	33	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 5	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	2,3	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 187	120	14,47	2		-1218	99	28		58	-106	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	4	
IPE200	qn=	-278	3		-1513	20	6		53	-208	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	2	
Asta: 580	286	14,47	2		-1218	-88	-15		58	-397	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	3	
Instab.:=	74,1	β^*l	51,9		-1513	59	10	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 4	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	3,0	mm		

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 581 Instab.:=	298 qn= 82 74,3	14,47 -276 14,47 $\beta^*l=$	9 2 11 52,0	-1886 96 -718 -1886	138 96 92 139	22 -34 -38 13	74 72 83 cl=	32 -13 -119 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 23	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 6	27576 27576 27576 Rft=	21170 21170 21170 6	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 2,7	4 5 5 0,0	3,0 3,0 3,0 mm
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 582 Instab.:=	299 qn= 19 74,4	14,47 -277 14,47 $\beta^*l=$	9 9 5 52,0	-1314 16 133 -1314	-11 16 0 12	7 -9 -25 9	36 36 42 cl=	133 -8 -139 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 23	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 3	27576 27576 27576 Rft=	21170 21170 21170 3	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 20,7	2 2 2 0,0	3,0 3,0 3,0 mm
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 583 Instab.:=	47 qn= 583 148,2	14,47 -22 14,47 $\beta^*l=$	2 8 2 103,8	-39 685 -39 601	-225 -148 -69 224	-7 1 9 6	-11 -1 -11 cl=	127 92 84 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 46	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 4	27576 27576 27576 Rft=	21170 21170 21170 5	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 12,4	5 3 2 0,1	5,9 5,9 5,9 mm
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 584 Instab.:=	50 qn= 51 148,0	14,47 -22 14,47 $\beta^*l=$	9 9 9 103,6	308 308 308 378	-90 -61 -61 97	7 -7 -7 5	10 10 10 cl=	41 -1 -2 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 46	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 1	27576 27576 27576 Rft=	21170 21170 21170 2	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 11,7	2 2 2 0,0	5,9 5,9 5,9 mm
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 585 Instab.:=	51 qn= 585 148,3	14,47 -22 14,47 $\beta^*l=$	20 2 3 103,8	364 160 -58 160	-59 -64 -68 80	7 -2 8 5	9 -7 -10 cl=	25 -1 -30 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 46	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 2	27576 27576 27576 Rft=	21170 21170 21170 2	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 11,3	2 1 2 0,0	5,9 5,9 5,9 mm
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 586 Instab.:=	53 qn= 54 148,3	14,47 -22 14,47 $\beta^*l=$	9 5 3 103,8	-161 311 414 98	-68 -78 -63 80	8 0 6 5	10 0 -8 cl=	40 38 -18 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 46	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 2	27576 27576 27576 Rft=	21170 21170 21170 2	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 11,3	2 1 2 0,0	5,9 5,9 5,9 mm
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 587 Instab.:=	54 qn= 55 148,0	14,47 -22 14,47 $\beta^*l=$	3 24 16 103,6	407 224 122 407	-63 -57 -51 63	-5 0 4 5	-7 0 -6 cl=	36 -1 -17 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 46	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 1	27576 27576 27576 Rft=	21170 21170 21170 2	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 11,6	2 1 1 0,0	5,9 5,9 5,9 mm
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 588 Instab.:=	55 qn= 56 148,2	14,47 -22 14,47 $\beta^*l=$	25 2 8 103,8	139 789 -20 433	49 -178 -360 357	6 1 -5 7	7 0 8 cl=	-88 -230 -267 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 46	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 5	27576 27576 27576 Rft=	21170 21170 21170 7	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 12,3	1 3 7 0,1	5,9 5,9 5,9 mm
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 589 Instab.:=	56 qn= 300 73,9	14,47 -297 14,47 $\beta^*l=$	8 8 8 51,7	-56 -56 -56 0	-360 -176 -49 0	64 40 17 0	63 63 63 cl=	575 420 266 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	140936 140936 140936 0	16457 16457 16457 Rpf=	3280 3280 3280 0	51460 51460 51460 Rft=	38834 38834 38834 0	366 366 366 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 12,8	4 2 1 0,0	3,0 3,0 3,0 mm
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 590 Instab.:=	84 qn= 85 148,2	13,87 -61 13,87 $\beta^*l=$	9 3 8 103,7	446 -3481 -566 -3481	-1161 755 1450 973	91 16 -32 28	101 -71 67 cl=	1711 413 1577 $\epsilon=$	1 1 1 0,92	204498 204498 204498 lmd=	16829 16829 16829 20	8009 8009 8009 Rpf=	94934 94934 94934 8	37548 37548 37548 Rft=	785 785 785 8	2619 2619 2619 Wmax/rel/lim=	5 5 9 0,9	8 5 9 0,1	5,9 5,9 5,9 mm
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 591 Instab.:=	85 qn= 9 148,0	13,87 -61 13,87 $\beta^*l=$	2 3 3 103,6	-3123 -3704 -3704 -3704	1382 -915 -3020 2265	-113 2 157 63	-153 -209 -209 cl=	-2701 -2813 -2872 $\epsilon=$	-2 -2 -2 0,92	204498 204498 204498 lmd=	16829 16829 16829 20	8009 8009 8009 Rpf=	94934 94934 94934 16	37548 37548 37548 Rft=	785 785 785 16	2619 2619 2619 Wmax/rel/lim=	10 5 20 0,9	10 5 20 0,2	5,9 5,9 5,9 mm
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 592 Instab.:=	86 qn= 87 148,2	13,87 -61 13,87 $\beta^*l=$	5 9 3 103,8	-1443 -3648 554 -3648	1445 771 -1130 992	-12 20 81 29	-45 64 -93 cl=	-1405 -483 -1635 $\epsilon=$	-1 -1 -1 0,92	204498 204498 204498 lmd=	16829 16829 16829 20	8009 8009 8009 Rpf=	94934 94934 94934 8	37548 37548 37548 Rft=	785 785 785 8	2619 2619 2619 Wmax/rel/lim=	9 5 8 0,9	9 5 8 0,1	5,9 5,9 5,9 mm
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 593 Instab.:=	289 qn= 34 74,4	14,47 -277 14,47 $\beta^*l=$	9 9 11 52,0	-1297 12 -279 -1297	-24 12 0 18	-10 10 29 9	-42 -42 -51 cl=	149 -3 -120 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	74601 74601 74601 23	5779 5779 5779 Rpf=	1168 1168 1168 3	27576 27576 27576 Rft=	21170 21170 21170 3	153 153 153 Wmax/rel/lim=	2619 2619 2619 10,3	2 2 2 0,0	3,0 3,0 3,0 mm
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 594 Instab.:=	90 qn= 91 148,2	13,87 -61 13,87 $\beta^*l=$	3 3 3 103,7	-2353 -2353 -2353 -2353	1421 474 -517 1066	-51 -8 35 20	-58 -58 -58 cl=	-1249 -1308 -1367 $\epsilon=$	1 1 1 0,92	204498 204498 204498 lmd=	16829 16829 16829 20	8009 8009 8009 Rpf=	94934 94934 94934 8	37548 37548 37548 Rft=	785 785 785 8	2619 2619 2619 Wmax/rel/lim=	9 3 4 0,4	9 3 4 0,1	5,9 5,9 5,9 mm
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 595 Instab.:=	9 qn= 110 148,3	13,87 -61 13,87 $\beta^*l=$	9 18 8 103,8	-2264 -1230 -2446 -2264	-3222 -1036 1485 2417	130 3 -87 52	172 174 118 cl=	3104 2538 2750 $\epsilon=$	2 1 2 0,92	204498 204498 204498 lmd=	16829 16829 16829 20	8009 8009 8009 Rpf=	94934 94934 94934 16	37548 37548 37548 Rft=	785 785 785 16	2619 2619 2619 Wmax/rel/lim=	21 6 10 0,7	21 6 10 0,2	5,9 5,9 5,9 mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 109	91	13,87		6	-2159	-367	120	174	163	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	4		
HEB200	qn=	-61		19	670	911	1	16	1091	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	5		
Asta: 596	26	13,87		9	444	1791	-79	100	1244	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	12		
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	444	1791	79	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 9	Rft= 12	Wmax/rel/lim= 0,4			0,1	5,9	mm	
Sez.N. 179	87	13,87		2	-511	-67	0	0	54	0	34598	1590	356	12829	9534	54 2619	4		
IPE120	qn=	-10		3	-489	-58	0	0	49	0	34598	1590	356	12829	9534	54 2619	4		
Asta: 597	94	14,47		6	-972	9	0	0	23	0	34598	1590	356	12829	9534	54 2619	3		
Instab.:l=	189,5	$\beta^*l=$		132,7	-980	44	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim= 1,5			0,1	7,6	mm	
Sez.N. 195	105	13,87		9	-2227	530	-30	-34	-670	-1	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	4		
IPE300	qn=	-231		23	-1115	-225	29	63	35	-1	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
Asta: 598	294	14,47		11	-1949	-256	3	-31	-492	-1	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
Instab.:l=	74,5	$\beta^*l=$		52,1	-1160	246	35	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim= 1,6			0,0	3,0	mm	
Sez.N. 109	96	13,87		3	-1949	1338	40	50	-1189	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	8		
HEB200	qn=	-61		3	-1949	434	3	50	-1248	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	3		
Asta: 599	97	13,87		2	-1328	-522	-37	53	-1087	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	4		
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	-1949	1003	16	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim= 0,3			0,1	5,9	mm	
Sez.N. 109	97	13,87		6	-689	-404	142	207	233	1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	4		
HEB200	qn=	-61		18	877	915	-2	4	1065	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	5		
Asta: 600	27	13,87		9	915	1759	-34	42	1215	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	11		
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	915	1759	34	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 8	Rft= 11	Wmax/rel/lim= 0,4			0,1	5,9	mm	
Sez.N. 109	110	13,87		2	-2289	1429	-102	-139	-2671	-2	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	10		
HEB200	qn=	-61		14	-1224	-1036	4	-174	-2536	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	6		
Asta: 601	12	13,87		3	-2002	-3124	158	-209	-2974	-2	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	21		
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	-2002	2343	63	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 16	Rft= 16	Wmax/rel/lim= 0,7			0,2	5,9	mm	
Sez.N. 109	98	13,87		9	-1856	-531	-44	-67	1334	1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	4		
HEB200	qn=	-61		9	-1856	436	6	-67	1275	1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	3		
Asta: 602	99	13,87		9	-1856	1359	56	-67	1216	1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	9		
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	-1856	1019	22	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim= 0,4			0,1	5,9	mm	
Sez.N. 109	26	13,87		16	-339	2647	-79	-98	-2010	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	17		
HEB200	qn=	-61		17	-1058	-1143	5	62	1097	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	7		
Asta: 603	109	13,87		5	-1425	-756	67	-94	-1295	1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	5		
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	-981	1957	26	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 12	Rft= 12	Wmax/rel/lim= 0,3			0,2	5,9	mm	
Sez.N. 195	99	13,87		9	-1145	1090	-13	-15	-763	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	7		
IPE300	qn=	-231		9	-1065	697	-6	-15	-862	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	4		
Asta: 604	293	14,47		8	-566	316	2	-19	-642	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	2		
Instab.:l=	74,6	$\beta^*l=$		52,2	-49	397	49	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 1,5			0,0	3,0	mm	
Sez.N. 109	102	13,87		3	-1961	676	75	115	42	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	5		
HEB200	qn=	-61		3	-1961	686	13	115	-2	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	4		
Asta: 605	103	13,87		11	-1418	909	-31	30	734	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	6		
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,7	-1906	768	32	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim= 0,7			0,1	5,9	mm	
Sez.N. 109	103	13,87		2	-3529	929	119	166	-1995	2	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	7		
HEB200	qn=	-61		15	-2827	-853	-5	146	-1728	1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	5		
Asta: 606	28	13,87		3	-4187	-2536	-138	184	-2317	1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	17		
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	-4187	1902	55	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 14	Rft= 14	Wmax/rel/lim= 0,7			0,1	5,9	mm	
Sez.N. 109	104	13,87		11	-1700	873	-49	-53	-517	1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	6		
HEB200	qn=	-61		9	-1923	666	-6	-122	77	1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	4		
Asta: 607	105	13,87		9	-1923	701	84	-122	18	1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	5		
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	-1903	759	32	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim= 0,7			0,1	5,9	mm	
Sez.N. 109	109	13,87		8	-1332	-772	66	96	1877	-1	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	5		
HEB200	qn=	-61		14	-1100	-1142	5	-56	-1056	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	7		
Asta: 608	25	13,87		9	-1036	2611	-103	129	2133	0	204498	16829	8009	94934	37548	785 2619	17		
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	-1036	1958	41	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 13	Rft= 13	Wmax/rel/lim= 0,3			0,2	5,9	mm	
Sez.N. 195	93	13,87		9	-2230	1147	-17	-17	-1128	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	7		
IPE300	qn=	-231		9	-2150	612	-9	-17	-1227	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	4		
Asta: 609	296	14,47		9	-2070	41	-1	-17	-1325	0	140936	16457	3280	51460	38834	366 2619	1		
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	-428	145	26	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim= 1,5			0,0	3,0	mm	
Sez.N. 187	112	14,47		8	-218	-603	-4	-3	754	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	11		
IPE200	qn=	-22		34	-665	-182	-2	0	304	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	3		
Asta: 610	113	14,47		9	33	449	9	-13	665	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	9		
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	33	569	10	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 8	Rft= 11	Wmax/rel/lim= 2,0			0,1	5,9	mm	
Sez.N. 187	113	14,47		8	-231	483	-1	0	-652	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	8		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE200	qn=	-22	3	-1281	-21	4	13	-481	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2		
Asta: 611	114	14,47	8	-231	-515	-1	0	-696	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9		
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$	103,6	-966	357	4	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	2,0	0,0	5,9	mm			
Sez.N. 187	114	14,47	8	-175	-515	-1	-5	673	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9		
IPE200	qn=	-22	12	-300	-410	1	0	581	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	7		
Asta: 612	115	14,47	2	-390	441	-11	12	585	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9		
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$	103,8	-175	387	3	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	1,8	0,0	5,9	mm			
Sez.N. 187	115	14,47	2	-256	461	6	5	-643	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	8		
IPE200	qn=	-22	15	-64	-39	3	6	-390	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1		
Asta: 613	116	14,47	2	-256	-525	-1	5	-686	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9		
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$	103,8	-256	394	3	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	1,8	0,0	5,9	mm			
Sez.N. 187	116	14,47	2	-247	-522	2	3	706	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9		
IPE200	qn=	-22	9	-1111	-21	4	-17	465	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1		
Asta: 614	117	14,47	2	-247	491	-3	3	663	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9		
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$	103,6	-835	351	5	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	1,9	0,0	5,9	mm			
Sez.N. 187	117	14,47	3	-35	464	12	17	-675	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9		
IPE200	qn=	-22	9	-1369	2	-4	-27	-378	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2		
Asta: 615	118	14,47	3	-35	-569	-13	17	-718	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	11		
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$	103,8	-232	450	3	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	1,9	0,1	5,9	mm			
Sez.N. 187	293	14,47	8	-843	281	1	-24	-234	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	5		
IPE200	qn=	-280	8	-843	167	10	-24	-380	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4		
Asta: 616	100	14,47	28	-19	0	30	-42	-222	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
Instab.:l=	73,9	$\beta^*l=$	51,8	124	278	18	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 23	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	0,7	0,0	3,0	mm			
Sez.N. 187	121	14,47	8	-207	-516	-4	-3	435	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9		
IPE200	qn=	-22	8	-207	-202	-1	-3	413	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4		
Asta: 617	122	14,47	26	-346	116	-2	2	148	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2		
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$	103,7	-1153	374	2	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	4,7	0,1	5,9	mm			
Sez.N. 187	122	14,47	26	-278	107	0	0	-117	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2		
IPE200	qn=	-22	3	-701	-25	-1	2	-130	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1		
Asta: 618	123	14,47	8	-96	-168	3	-5	-189	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$	103,6	-501	118	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	4,3	0,0	5,9	mm			
Sez.N. 187	123	14,47	8	-111	-168	-3	-3	212	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
IPE200	qn=	-22	21	-280	-93	0	0	94	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2		
Asta: 619	124	14,47	2	-470	115	-3	4	162	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2		
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$	103,8	-470	118	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	4,2	0,0	5,9	mm			
Sez.N. 187	124	14,47	8	-193	117	-3	-5	-166	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2		
IPE200	qn=	-22	31	-17	50	0	0	-73	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1		
Asta: 620	125	14,47	8	-193	-162	4	-5	-210	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$	103,8	154	169	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	4,2	0,0	5,9	mm			
Sez.N. 187	125	14,47	2	-17	-163	4	5	194	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
IPE200	qn=	-22	27	138	-42	0	2	29	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1		
Asta: 621	126	14,47	22	-167	116	1	-1	123	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2		
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$	103,6	163	169	2	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	4,3	0,0	5,9	mm			
Sez.N. 187	126	14,47	22	128	125	-2	-2	-154	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2		
IPE200	qn=	-22	27	225	-200	-1	2	-247	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4		
Asta: 622	127	14,47	2	611	-514	-5	5	-442	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9		
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$	103,8	611	514	5	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 7	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	4,7	0,1	5,9	mm			
Sez.N. 195	127	14,47	8	-141	-499	-76	-78	673	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	5		
IPE300	qn=	-297	8	-141	-278	-47	-78	517	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	3		
Asta: 623	292	14,47	8	-141	-115	-18	-78	362	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
Instab.:l=	74,4	$\beta^*l=$	52,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	3,0	mm			
Sez.N. 179	87	13,87	8	-4404	-53	2	4	4	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	13		
IPE120	qn=	-10	8	-4403	-52	1	4	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	13		
Asta: 624	82	14,47	8	-4396	-69	-5	4	-21	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	13		
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-4404	69	2	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 91	Rpf= 28	Rft= 30	Wmax/rel/lim=	2,8	0,3	7,6	mm			
Sez.N. 195	87	13,87	3	281	-795	21	20	899	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	5		
IPE300	qn=	-230	3	361	-432	12	20	801	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	3		
Asta: 625	295	14,47	9	-1287	-215	8	-17	-505	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$	51,9	-634	297	10	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	1,7	0,0	3,0	mm			
Sez.N. 187	294	14,47	11	-1827	-344	2	-19	751	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	6		
IPE200	qn=	-276	27	-1223	-105	13	-38	512	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 626	106	14,47		28	-1126	67	30	-43	396	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	-1827	258	11	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 187	20	14,47		12	-1803	0	48	63	-142	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
IPE200	qn=	-182		26	17	-182	0	8	-344	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Asta: 627	10	14,47		11	-1098	-368	-21	48	-464	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	8	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-1803	233	19	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	26,3	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 187	31	14,47		12	-1934	23	-5	-5	-226	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
IPE200	qn=	-343		11	-1512	-204	-1	-3	-533	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Asta: 628	11	14,47		8	-567	-604	-1	0	-821	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	11	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-1512	452	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 10	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	24,9	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 187	21	14,47		12	-1698	20	-1	-1	-150	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
IPE200	qn=	-343		24	-208	-187	0	0	-398	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Asta: 629	15	14,47		11	-1151	-494	0	0	-725	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	306	483	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 8	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	23,8	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 187	32	14,47		12	-1678	0	2	2	-129	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
IPE200	qn=	-343		28	-29	-184	0	0	-375	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Asta: 630	14	14,47		8	206	-492	2	-4	-703	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	206	492	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 8	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	24,1	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 187	22	14,47		12	-1675	-1	-3	-3	-143	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
IPE200	qn=	-343		24	-29	-200	0	0	-402	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Asta: 631	16	14,47		5	616	-512	-2	4	-721	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	616	512	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 8	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	24,2	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 187	23	14,47		12	-1903	28	4	5	-294	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
IPE200	qn=	-342		2	-988	-246	1	0	-616	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Asta: 632	17	14,47		2	-988	-693	1	0	-902	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	12	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-1499	518	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 11	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	25,2	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 979	105	13,87		5	-3533	-63	-17	-10	77	-4	40726	1173	1173	14969	14969	1111	2619	9	
ctrv-ann_1	qn=	-7		5	-3540	-23	-11	-10	72	-4	40726	1173	1173	14969	14969	1111	2619	9	
Asta: 633	65	12,95		5	-3548	15	-6	-10	68	-4	40726	1173	1173	14969	14969	1111	2619	9	
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$		76,2	-3353	50	23	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 14	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,9	0,1	4,4	mm		
Sez.N. 187	35	14,47		11	601	-458	-2	-4	677	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	8	
IPE200	qn=	-343		17	-21	-336	0	0	420	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	6	
Asta: 634	57	14,47		6	-1701	2	-1	2	104	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,7	601	458	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 37	Rpf= 8	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	12,9	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 187	37	14,47		5	-1023	-464	-3	-7	681	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	8	
IPE200	qn=	-342		21	-37	-164	0	-3	342	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Asta: 635	42	14,47		6	-1696	1	6	-8	109	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Instab.:l=	117,9	$\beta^*l=$		82,5	195	462	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 8	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	12,9	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 187	38	14,47		5	-1176	-477	-1	-3	702	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	8	
IPE200	qn=	-343		21	-207	-154	0	-1	342	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Asta: 636	43	14,47		6	-1707	13	2	-3	130	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Instab.:l=	117,9	$\beta^*l=$		82,5	260	468	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 8	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	12,7	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 187	296	14,47		9	-2443	-50	-1	-19	200	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
IPE200	qn=	-277		9	-2443	14	12	-19	-11	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Asta: 637	94	14,47		9	-2443	12	13	-19	-35	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*l=$		52,0	-2443	37	8	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 187	40	14,47		5	-1084	-357	-28	-57	455	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9	
IPE200	qn=	-183		21	-53	-169	0	-21	322	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Asta: 638	45	14,47		6	-1792	0	51	-70	133	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Instab.:l=	117,9	$\beta^*l=$		82,5	-1792	226	20	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	14,4	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 187	41	14,47		5	-1579	-604	-5	-9	814	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	11	
IPE200	qn=	-342		2	-643	-208	1	-10	529	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Asta: 639	48	14,47		6	-1964	17	3	-6	223	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Instab.:l=	117,9	$\beta^*l=$		82,5	-1579	453	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 10	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	13,5	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 58	49	14,47		6	1753	122	148	486	-228	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
UPN300	qn=	173		11	1790	56	38	-132	-176	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	2	
Asta: 640	291	14,47		6	1753	9	-213	486	-77	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	6	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*l=$		52,0	1753	122	213	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	14,9	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 179	9	13,87		9	-4045	-204	0	1	145	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	13	
IPE120	qn=	-10		9	-4042	-68	-1	1	133	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	12	
Asta: 641	78	14,47		9	-4038	56	-2	1	121	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	12	

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	189,2	β^*l	132,4		-4045	153	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 31	Rft= 32	Wmax/rel/lim=	2,8	0,4	7,6	mm		
Sez.N. 179	46	14,47	2		-3955	-34	-1	-2	-33	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	11	
IPE120	qn=	-10	2		-3955	-72	0	-2	-46	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	11	
Asta: 642	61	14,47	2		-3955	-121	2	-2	-59	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	11	
Instab.:=	189,3	β^*l	132,5		-3955	96	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 27	Rft= 28	Wmax/rel/lim=	13,5	0,4	7,6	mm		
Sez.N. 179	50	14,47	9		1304	-40	1	1	7	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
IPE120	qn=	-10	9		1304	-38	0	1	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Asta: 643	67	14,47	2		-303	-66	0	0	-24	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Instab.:=	189,2	β^*l	132,4		-805	57	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 8	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	11,7	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	53	14,47	20		1325	-22	1	1	6	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
IPE120	qn=	-10	20		1325	-20	0	1	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Asta: 644	69	14,47	2		-403	-60	1	-1	-29	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Instab.:=	189,3	β^*l	132,5		-918	45	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 8	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	11,2	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	55	14,47	19		1393	-20	0	1	12	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
IPE120	qn=	-10	19		1393	-14	0	1	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Asta: 645	71	14,47	19		1393	-17	0	1	-8	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Instab.:=	189,3	β^*l	132,5		-661	23	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 5	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	11,6	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	73	14,47	2		-4533	-75	-5	-4	25	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	13	
IPE120	qn=	-10	2		-4537	-57	-1	-4	13	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	13	
Asta: 646	84	13,87	2		-4541	-50	2	-4	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	13	
Instab.:=	189,3	β^*l	132,5		-4541	75	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 29	Rft= 31	Wmax/rel/lim=	2,9	0,3	7,6	mm		
Sez.N. 179	9	13,87	18		869	-83	1	1	51	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
IPE120	qn=	-10	19		1020	-36	0	1	38	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Asta: 647	109	13,87	19		1020	-5	-1	1	28	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Instab.:=	189,3	β^*l	132,5		-942	40	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 7	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	1,3	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	13	13,87	9		-1663	-67	0	0	30	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
IPE120	qn=	-10	9		-1663	-44	0	0	18	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
Asta: 648	104	13,87	9		-1663	-34	1	0	5	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
Instab.:=	189,1	β^*l	132,4		-1663	60	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 12	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	1,3	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	12	13,87	9		124	-78	1	0	58	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
IPE120	qn=	-10	12		1189	-9	0	1	24	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Asta: 649	92	13,87	12		1189	8	-1	1	12	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Instab.:=	189,2	β^*l	132,4		-1055	16	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	1,3	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	89	14,47	5		2073	-11	0	1	22	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
IPE120	qn=	-10	5		2069	5	-1	1	10	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Asta: 650	96	13,87	5		2065	9	-1	1	-2	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Instab.:=	189,5	β^*l	132,6		1414	23	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	1,8	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	109	13,87	15		998	-5	-1	-1	-28	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
IPE120	qn=	-10	15		998	-36	0	-1	-38	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Asta: 651	12	13,87	14		870	-82	1	-1	-51	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
Instab.:=	189,3	β^*l	132,5		-943	40	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 7	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	1,3	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	108	13,87	3		2586	-22	-1	-1	-4	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7	
IPE120	qn=	-10	3		2589	-31	1	-1	-17	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7	
Asta: 652	116	14,47	3		2593	-53	2	-1	-29	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7	
Instab.:=	189,4	β^*l	132,6		-483	59	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	1,9	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	101	14,47	5		3504	-33	5	5	34	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	10	
IPE120	qn=	-10	5		3504	-7	0	5	21	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	10	
Asta: 653	112	14,47	5		3504	7	-5	5	8	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	10	
Instab.:=	189,7	β^*l	132,8		3364	43	5	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	2,1	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	73	14,47	2		4932	-45	-1	-2	42	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	14	
IPE120	qn=	-10	2		4932	-11	1	-2	29	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	14	
Asta: 654	61	14,47	2		4932	11	2	-2	16	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	14	
Instab.:=	189,4	β^*l	132,6		4173	60	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,6	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	89	14,47	18		-813	5	0	0	-10	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
IPE120	qn=	-10	18		-816	-9	0	0	-19	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Asta: 655	84	13,87	8		-560	-65	0	0	-53	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Instab.:=	189,5	β^*l	132,6		-757	36	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 6	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	1,6	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	101	14,47	2		-1712	-99	0	0	88	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
IPE120	qn=	-10	5		-1783	-17	1	0	68	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
Asta: 656	96	13,87	5		-1787	43	1	0	55	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
Instab.:=	189,6	β^*l	132,7		-1720	74	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 14	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	1,5	0,1	7,6	mm		

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg/m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 179	12	13,87		8	-3627	-200	-2	0	134	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	13	
IPE120	qn=	-10		9	-3716	-75	-2	0	125	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	11	
Asta: 657	80	14,47		9	-3713	41	-2	0	113	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	11	
Instab.:l=	189,0	$\beta^*l=$		132,3	-3720	152	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 29	Rft= 30	Wmax/rel/lim= 3,0			0,4	7,6	mm	
Sez.N. 179	13	13,87		9	611	91	0	0	-57	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
IPE120	qn=	-10		3	-405	-44	0	0	14	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Asta: 658	109	13,87		5	330	-49	0	0	-47	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$		132,5	-567	54	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 6	Rft= 7	Wmax/rel/lim= 1,2			0,2	7,6	mm	
Sez.N. 179	109	13,87		5	437	-49	0	0	61	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
IPE120	qn=	-10		20	-552	-40	0	0	-19	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Asta: 659	27	13,87		14	713	90	0	0	51	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$		132,5	-590	54	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 6	Rft= 8	Wmax/rel/lim= 1,2			0,2	7,6	mm	
Sez.N. 179	120	14,47		2	-4285	-41	1	1	-39	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	12	
IPE120	qn=	-10		2	-4285	-83	0	1	-51	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	12	
Asta: 660	112	14,47		2	-4285	-138	-2	1	-64	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	12	
Instab.:l=	190,0	$\beta^*l=$		133,0	-4285	111	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 29	Rft= 31	Wmax/rel/lim= 5,8			0,4	7,6	mm	
Sez.N. 187	61	14,47		9	838	-236	8	10	282	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	5	
IPE200	qn=	-22		28	460	-73	0	5	185	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Asta: 661	64	14,47		9	838	151	-7	10	239	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	838	236	8	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 2	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 6,7			0,0	5,9	mm	
Sez.N. 179	122	14,47		6	-1260	-9	0	1	-21	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
IPE120	qn=	-10		6	-1260	-35	0	1	-33	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Asta: 662	114	14,47		2	-675	-84	0	0	-54	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
Instab.:l=	189,5	$\beta^*l=$		132,7	-1260	54	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 10	Rft= 11	Wmax/rel/lim= 4,3			0,2	7,6	mm	
Sez.N. 179	13	13,87		3	-82	65	0	0	-36	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
IPE120	qn=	-10		16	96	57	0	0	-26	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Asta: 663	92	13,87		6	1215	-34	1	-1	-48	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Instab.:l=	189,1	$\beta^*l=$		132,4	-1061	29	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 7	Rft= 8	Wmax/rel/lim= 1,3			0,2	7,6	mm	
Sez.N. 179	124	14,47		9	748	2	0	0	-25	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
IPE120	qn=	-10		9	748	-27	0	0	-37	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Asta: 664	116	14,47		2	-286	-88	1	0	-64	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Instab.:l=	189,6	$\beta^*l=$		132,7	-619	57	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim= 4,2			0,2	7,6	mm	
Sez.N. 179	126	14,47		18	1231	-5	0	0	-7	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
IPE120	qn=	-10		18	1231	-20	0	0	-17	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Asta: 665	118	14,47		2	-293	-89	-1	1	-65	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Instab.:l=	189,6	$\beta^*l=$		132,7	-818	59	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 8	Rft= 9	Wmax/rel/lim= 4,4			0,2	7,6	mm	
Sez.N. 187	64	14,47		8	792	169	11	15	-278	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
IPE200	qn=	-22		9	803	-37	0	18	-265	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Asta: 666	67	14,47		8	792	-275	-11	15	-321	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	6	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	792	275	11	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 3	Rft= 6	Wmax/rel/lim= 6,4			0,0	5,9	mm	
Sez.N. 179	27	13,87		19	-276	-86	0	0	50	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
IPE120	qn=	-10		9	-594	-45	0	0	30	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Asta: 667	108	13,87		2	32	-41	0	0	-52	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$		132,5	-594	61	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 7	Rft= 8	Wmax/rel/lim= 1,3			0,2	7,6	mm	
Sez.N. 179	108	13,87		8	-161	-40	0	0	52	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
IPE120	qn=	-10		3	-377	-47	0	0	-29	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Asta: 668	13	13,87		15	-301	-86	0	0	-50	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$		132,5	-377	63	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 6	Rft= 7	Wmax/rel/lim= 1,3			0,2	7,6	mm	
Sez.N. 187	67	14,47		8	197	-273	5	5	312	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	5	
IPE200	qn=	-22		8	197	-50	0	5	291	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Asta: 669	68	14,47		2	284	159	7	-10	251	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	197	273	5	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 3	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 6,1			0,0	5,9	mm	
Sez.N. 187	68	14,47		8	229	158	8	11	-239	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
IPE200	qn=	-22		3	109	-45	1	-11	-248	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Asta: 670	69	14,47		2	254	-264	5	-6	-307	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	5	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	254	264	5	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 2	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 6,1			0,0	5,9	mm	
Sez.N. 179	61	14,47		8	419	-115	0	0	69	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7	
IPE120	qn=	-10		3	-2113	-42	1	-2	39	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Asta: 671	75	14,47		3	-2113	-12	3	-2	26	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$		132,5	-2113	64	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 15	Rft= 16	Wmax/rel/lim= 6,7			0,3	7,6	mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 179	61	14,47		3	1429	-31	-1	-1	18	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
IPE120	qn=	-10		3	1429	-18	0	-1	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Asta: 672	50	14,47		3	1429	-20	1	-1	-7	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Instab.:l=	189,3	β*I=		132,5	-647	21	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	11,6	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 187	69	14,47		2	818	-263	-9	-12	301	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	5	
IPE200	qn=	-22		3	855	-41	0	-14	250	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Asta: 673	70	14,47		2	818	151	9	-12	258	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Instab.:l=	148,0	β*I=		103,6	818	263	9	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 46	Rpf= 3	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	5,9	mm		
Sez.N. 187	70	14,47		3	888	136	-5	-8	-211	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
IPE200	qn=	-22		22	187	114	-3	0	-69	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Asta: 674	71	14,47		3	888	-209	7	-8	-254	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Instab.:l=	148,2	β*I=		103,8	888	209	7	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 46	Rpf= 2	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	5,9	mm		
Sez.N. 179	67	14,47		2	-1138	-89	-1	-1	49	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
IPE120	qn=	-10		3	-1769	-40	0	-2	31	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
Asta: 675	78	14,47		3	-1769	-17	2	-2	18	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
Instab.:l=	189,3	β*I=		132,5	-1769	56	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 13	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	6,1	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	67	14,47		8	-380	-61	1	1	29	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
IPE120	qn=	-10		14	1318	-16	0	-1	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Asta: 676	53	14,47		14	1318	-19	1	-1	-7	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Instab.:l=	189,3	β*I=		132,5	-866	46	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 7	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	11,1	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 195	71	14,47		8	-777	-174	98	97	422	1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	4	
IPE300	qn=	-296		2	483	-104	51	81	319	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2	
Asta: 677	297	14,47		9	-1302	34	23	89	72	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1	
Instab.:l=	74,1	β*I=		51,9	-70	29	28	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 187	74	14,47		9	359	-403	21	25	662	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9	
IPE200	qn=	-22		3	-2013	168	6	-19	204	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Asta: 678	75	14,47		9	359	546	-16	25	619	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	11	
Instab.:l=	148,2	β*I=		103,7	359	546	21	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 46	Rpf= 9	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	3,1	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 179	69	14,47		2	-1046	-86	-1	-1	45	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
IPE120	qn=	-10		6	-1339	-42	0	-1	23	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Asta: 679	80	14,47		6	-1339	-26	1	-1	10	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Instab.:l=	189,1	β*I=		132,4	-1339	57	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 11	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	6,1	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	69	14,47		11	-227	-68	0	0	27	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
IPE120	qn=	-10		6	1147	-36	0	-1	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Asta: 680	55	14,47		6	1147	-36	1	-1	-4	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Instab.:l=	189,1	β*I=		132,4	-653	56	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 7	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	11,6	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 187	75	14,47		8	300	609	8	11	-877	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	11	
IPE200	qn=	-22		2	-93	-66	-3	-9	-753	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Asta: 681	77	14,47		8	300	-722	-8	11	-920	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	13	
Instab.:l=	148,0	β*I=		103,6	300	722	8	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 46	Rpf= 9	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	3,0	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 179	71	14,47		8	4888	11	3	2	-18	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	14	
IPE120	qn=	-10		8	4888	-12	1	2	-31	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	14	
Asta: 682	82	14,47		8	4888	-47	-1	2	-44	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	14	
Instab.:l=	189,4	β*I=		132,6	4152	61	2	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,7	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	71	14,47		8	-3906	-114	2	1	44	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	11	
IPE120	qn=	-10		8	-3906	-79	0	1	31	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	11	
Asta: 683	58	14,47		8	-3906	-55	-1	1	18	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	11	
Instab.:l=	189,3	β*I=		132,5	-3906	105	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 27	Rft= 29	Wmax/rel/lim=	13,4	0,4	7,6	mm		
Sez.N. 179	75	14,47		9	-1676	-18	2	2	-19	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
IPE120	qn=	-10		9	-1676	-42	0	2	-31	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
Asta: 684	67	14,47		8	-1272	-86	-1	1	-45	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Instab.:l=	189,1	β*I=		132,4	-1676	58	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 12	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	6,0	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 187	78	14,47		8	-272	609	16	19	-818	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	12	
IPE200	qn=	-22		24	616	249	-1	0	-388	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Asta: 685	79	14,47		2	506	-696	4	-8	-894	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	12	
Instab.:l=	148,3	β*I=		103,8	506	696	8	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 46	Rpf= 9	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	2,8	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 187	79	14,47		2	363	-708	-5	-7	899	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	13	
IPE200	qn=	-22		8	-165	-69	-3	6	753	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Asta: 686	80	14,47		2	363	591	6	-7	856	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	11	
Instab.:l=	148,0	β*I=		103,6	363	708	6	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 46	Rpf= 9	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	3,0	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 179	75	14,47		3	-4098	39	-2	-1	-105	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	12	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE120	qn=	-10	3	-4102	-69	-1	-1	-117	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	12		
Asta: 687	9	13,87	2	-3847	-190	-2	0	-129	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	12		
Instab.:l=	189,0	$\beta^*l=$	132,3	-4106	142	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 31	Rft= 32	Wmax/rel/lim=	3,1	0,4	7,6	mm			
Sez.N. 179	78	14,47	9	-1816	-18	3	2	-17	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5		
IPE120	qn=	-10	9	-1816	-40	0	2	-30	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5		
Asta: 688	69	14,47	8	-1178	-88	-1	1	-48	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6		
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-1816	55	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 13	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	6,1	0,2	7,6	mm			
Sez.N. 187	80	14,47	2	-118	557	-7	-14	-583	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	10		
IPE200	qn=	-22	9	-2093	173	6	16	-206	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4		
Asta: 689	81	14,47	3	372	-376	19	-22	-625	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	8		
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$	103,8	372	519	19	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 9	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	3,0	0,1	5,9	mm			
Sez.N. 195	81	14,47	2	90	-323	73	72	587	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	4		
IPE300	qn=	-296	2	90	-135	46	72	432	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Asta: 690	298	14,47	9	-1886	138	24	74	32	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2		
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$	51,8	-702	97	42	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	2,8	0,0	3,0	mm			
Sez.N. 179	78	14,47	3	-4083	55	-3	-1	-114	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	12		
IPE120	qn=	-10	3	-4087	-62	-1	-1	-126	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	12		
Asta: 691	12	13,87	2	-3487	-186	-2	0	-133	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	12		
Instab.:l=	189,2	$\beta^*l=$	132,4	-4090	143	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 31	Rft= 31	Wmax/rel/lim=	2,9	0,4	7,6	mm			
Sez.N. 179	80	14,47	9	-1842	-12	3	2	-24	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5		
IPE120	qn=	-10	9	-1842	-41	1	2	-37	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5		
Asta: 692	71	14,47	2	308	-110	0	0	-64	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7		
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-1842	61	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 14	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	6,7	0,3	7,6	mm			
Sez.N. 179	80	14,47	3	-3490	30	-1	0	-48	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	10		
IPE120	qn=	-10	3	-3494	-23	-1	0	-60	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	10		
Asta: 693	87	13,87	3	-3498	-87	-1	0	-73	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	10		
Instab.:l=	189,1	$\beta^*l=$	132,4	-3498	65	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 23	Rft= 23	Wmax/rel/lim=	3,1	0,2	7,6	mm			
Sez.N. 179	84	13,87	3	-1115	22	0	0	-5	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
IPE120	qn=	-10	3	-1115	11	0	0	-18	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
Asta: 694	91	13,87	3	-1115	-12	0	0	-30	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
Instab.:l=	189,2	$\beta^*l=$	132,4	-1115	16	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	1,4	0,1	7,6	mm			
Sez.N. 179	84	13,87	9	-3785	-93	-1	0	75	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	11		
IPE120	qn=	-10	9	-3785	-89	-1	0	74	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	11		
Asta: 695	75	14,47	9	-3777	29	-2	0	50	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	11		
Instab.:l=	189,2	$\beta^*l=$	132,4	-3785	70	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 24	Rft= 25	Wmax/rel/lim=	3,0	0,2	7,6	mm			
Sez.N. 179	91	13,87	12	929	13	-1	-1	1	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
IPE120	qn=	-10	12	929	13	-1	-1	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
Asta: 696	9	13,87	3	682	-74	1	-1	-55	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5		
Instab.:l=	189,1	$\beta^*l=$	132,4	-850	37	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	1,3	0,1	7,6	mm			
Sez.N. 179	91	13,87	6	1137	-40	1	1	35	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
IPE120	qn=	-10	6	1137	-14	0	1	22	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
Asta: 697	27	13,87	9	557	65	0	0	36	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4		
Instab.:l=	189,2	$\beta^*l=$	132,4	-383	46	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	1,3	0,2	7,6	mm			
Sez.N. 179	104	13,87	9	-2401	45	1	0	-50	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7		
IPE120	qn=	-10	9	-2397	-10	1	0	-62	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7		
Asta: 698	118	14,47	9	-2393	-76	0	0	-75	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7		
Instab.:l=	189,4	$\beta^*l=$	132,6	-2401	57	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 16	Rft= 16	Wmax/rel/lim=	2,2	0,2	7,6	mm			
Sez.N. 179	104	13,87	9	926	-16	0	0	26	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
IPE120	qn=	-10	9	926	3	0	0	14	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
Asta: 699	99	13,87	3	-65	-52	0	0	-43	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	232	46	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	1,4	0,1	7,6	mm			
Sez.N. 179	118	14,47	5	3625	3	-5	-5	-7	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	10		
IPE120	qn=	-10	5	3625	-9	0	-5	-19	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	10		
Asta: 700	106	14,47	5	3625	-33	5	-5	-32	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	10		
Instab.:l=	187,3	$\beta^*l=$	131,1	3471	40	5	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 90	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	2,3	0,1	7,5	mm			
Sez.N. 179	118	14,47	8	-4357	-136	-3	-3	62	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	13		
IPE120	qn=	-10	8	-4357	-83	0	-3	49	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	13		
Asta: 701	128	14,47	8	-4357	-43	2	-3	36	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	13		
Instab.:l=	190,0	$\beta^*l=$	133,0	-4357	111	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 30	Rft= 32	Wmax/rel/lim=	5,8	0,4	7,6	mm			
Sez.N. 179	92	13,87	8	-332	-46	0	0	60	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
IPE120	qn=	-10	6	-578	-6	0	0	21	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg	MyV.Rd kg	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 702	99	13,87		9	-388	53	0	0	38	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Instab. l=	189,2	$\beta^*l=$	132,5		-578	24	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	1,2	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	92	13,87		12	-956	-10	0	0	19	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
IPE120 qn=	-10			12	-956	3	0	0	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Asta: 703	87	13,87		12	-956	1	0	0	-7	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Instab. l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5		-886	15	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	1,5	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	99	13,87		5	2109	1	-1	-1	8	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
IPE120 qn=	-10			5	2113	3	-1	-1	-4	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Asta: 704	94	14,47		5	2117	-6	0	-1	-16	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Instab. l=	189,5	$\beta^*l=$	132,6		1847	23	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	1,9	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	99	13,87		8	-1977	51	1	0	-62	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
IPE120 qn=	-10			8	-1973	-17	1	0	-75	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Asta: 705	106	14,47		8	-1969	-97	1	0	-87	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Instab. l=	191,9	$\beta^*l=$	134,3		-1977	73	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 92	Rpf= 15	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	1,5	0,1	7,7	mm		
Sez.N. 179	96	13,87		9	175	-49	0	0	41	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
IPE120 qn=	-10			6	1002	-4	0	0	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Asta: 706	103	13,87		6	1002	-10	0	0	-12	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Instab. l=	189,2	$\beta^*l=$	132,5		175	49	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 2	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	1,3	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	96	13,87		3	-173	52	0	0	-37	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
IPE120 qn=	-10			6	-646	1	0	0	-34	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Asta: 707	91	13,87		2	-213	-46	0	0	-59	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Instab. l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5		-646	28	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	1,3	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	103	13,87		6	-1863	-30	1	1	14	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
IPE120 qn=	-10			6	-1863	-23	0	1	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
Asta: 708	27	13,87		6	-1863	-27	-1	1	-11	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
Instab. l=	189,1	$\beta^*l=$	132,4		-1863	30	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 12	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	1,4	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	103	13,87		6	2546	1	0	0	-12	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7	
IPE120 qn=	-10			6	2550	-17	0	0	-25	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7	
Asta: 709	114	14,47		6	2554	-46	1	0	-37	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7	
Instab. l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5		1384	83	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	1,9	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	114	14,47		9	2565	-52	2	1	28	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7	
IPE120 qn=	-10			9	2561	-32	1	1	16	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7	
Asta: 710	108	13,87		9	2557	-23	-1	1	3	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7	
Instab. l=	189,4	$\beta^*l=$	132,5		-551	64	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	1,8	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	114	14,47		8	-402	-89	0	0	64	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
IPE120 qn=	-10			27	53	-49	0	0	38	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Asta: 711	124	14,47		3	840	2	0	0	24	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Instab. l=	189,6	$\beta^*l=$	132,7		-769	58	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	4,2	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	116	14,47		5	-455	-84	0	0	54	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
IPE120 qn=	-10			9	-1305	-34	0	0	36	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Asta: 712	126	14,47		9	-1305	-6	0	0	23	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Instab. l=	189,4	$\beta^*l=$	132,6		-1305	55	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 10	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	4,4	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	116	14,47		9	2833	-41	2	1	23	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	8	
IPE120 qn=	-10			9	2829	-25	0	1	11	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	8	
Asta: 713	104	13,87		9	2825	-21	-1	1	-1	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	8	
Instab. l=	189,2	$\beta^*l=$	132,5		1262	93	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	1,8	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	112	14,47		8	-186	-90	-1	-1	66	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
IPE120 qn=	-10			14	1244	-21	0	0	17	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Asta: 714	122	14,47		14	1244	-5	0	0	8	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Instab. l=	189,6	$\beta^*l=$	132,7		-651	59	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 7	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	4,4	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	112	14,47		8	1105	-104	1	0	80	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7	
IPE120 qn=	-10			3	-2216	-14	1	0	66	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Asta: 715	103	13,87		3	-2220	44	1	0	54	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Instab. l=	189,4	$\beta^*l=$	132,6		-2220	62	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 16	Rft= 16	Wmax/rel/lim=	2,1	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 187	295	14,47		9	-1318	-169	1	7	345	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
IPE200 qn=	-277			24	-7	-47	11	-33	159	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Asta: 716	88	14,47		25	-5	0	-27	43	-55	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Instab. l=	74,3	$\beta^*l=$	52,0		-1318	127	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,8	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 191	121	14,47		2	-3007	-1782	-5	-14	1464	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	19	
IPE240 qn=	-191			2	-3007	-965	3	-14	1306	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	10	
Asta: 717	40	14,47		21	-1256	-346	9	-12	775	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	4	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:	117,9	β^*l	82,5		-4017	1318	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 18	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	9,2	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 191	122	14,47	8		-978	-1991	7	12	1469	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	21	
IPE240	qn=	-351	5		-1579	-1898	0	0	1427	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	20	
Asta: 718	41	14,47	11		-306	-603	-8	14	881	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	7	
Instab.:	117,8	β^*l	82,5		-1579	1598	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 18	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	8,4	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 191	123	14,47	2		533	-1587	7	8	1234	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	17	
IPE240	qn=	-350	5		-1189	-951	1	5	951	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	10	
Asta: 719	37	14,47	11		1161	-474	-4	7	631	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	5	
Instab.:	118,2	β^*l	82,7		533	1587	7	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 15	Rft= 18	Wmax/rel/lim=	8,1	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 187	33	14,47	5		-1102	-328	24	50	432	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	8	
IPE200	qn=	-183	25		-62	-157	0	17	303	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Asta: 720	49	14,47	6		-1808	2	-47	63	113	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Instab.:	118,2	β^*l	82,7		-1808	208	19	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 37	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	14,4	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 187	36	14,47	8		-836	-594	0	0	807	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	10	
IPE200	qn=	-343	2		-415	-554	0	0	783	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	10	
Asta: 721	60	14,47	6		-1789	19	4	-3	213	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Instab.:	118,2	β^*l	82,7		-1380	445	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 37	Rpf= 10	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	13,5	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 191	124	14,47	8		-539	-1744	5	8	1369	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	18	
IPE240	qn=	-351	5		-1176	-1023	0	1	1071	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	11	
Asta: 722	38	14,47	8		-539	-473	-5	8	781	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	5	
Instab.:	118,2	β^*l	82,7		260	1742	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 15	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	8,0	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 191	125	14,47	5		-1220	-1590	2	4	1239	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	17	
IPE240	qn=	-351	8		-222	-945	-2	1	948	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	10	
Asta: 723	35	14,47	8		-222	-472	-2	1	655	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	5	
Instab.:	118,2	β^*l	82,7		1155	1569	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 14	Rft= 17	Wmax/rel/lim=	8,1	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 179	58	14,47	8		2988	4	0	0	7	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	9	
IPE120	qn=	-10	8		2988	6	0	0	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	9	
Asta: 724	18	14,47	8		2988	-7	0	0	-19	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	9	
Instab.:	189,3	β^*l	132,5		1511	21	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	19,2	0,0	7,6	mm		
Sez.N. 179	18	14,47	8		-1097	-79	0	0	26	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
IPE120	qn=	-10	22		28	-66	0	0	31	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Asta: 725	55	14,47	12		-1347	-45	-1	1	-2	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Instab.:	189,3	β^*l	132,5		-1168	77	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 11	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	19,2	0,3	7,6	mm		
Sez.N. 179	55	14,47	6		-643	-15	0	0	18	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
IPE120	qn=	-10	6		-643	-3	0	0	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Asta: 726	16	14,47	6		-643	-6	0	0	-8	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Instab.:	189,1	β^*l	132,4		-643	11	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	17,5	0,0	7,6	mm		
Sez.N. 179	16	14,47	16		856	-16	0	0	7	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
IPE120	qn=	-10	16		856	-14	0	0	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Asta: 727	53	14,47	16		856	-22	0	0	-13	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Instab.:	189,3	β^*l	132,5		-739	28	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	17,5	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	53	14,47	20		866	-22	0	0	12	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
IPE120	qn=	-10	20		866	-14	0	0	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Asta: 728	14	14,47	20		866	-16	0	0	-8	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Instab.:	189,3	β^*l	132,5		-779	27	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 6	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	17,4	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	14	14,47	9		-696	-9	0	0	6	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
IPE120	qn=	-10	9		-696	-8	0	0	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Asta: 729	50	14,47	9		-696	-23	-1	0	-20	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Instab.:	189,1	β^*l	132,4		-696	17	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	17,4	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	50	14,47	3		-1445	-48	-1	0	15	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
IPE120	qn=	-10	3		-1445	-40	0	0	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Asta: 730	10	14,47	3		-1445	-44	0	0	-11	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Instab.:	189,3	β^*l	132,5		-1445	48	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 11	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	19,1	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	10	14,47	2		3009	8	-1	-1	13	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	9	
IPE120	qn=	-10	2		3009	14	0	-1	-1	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	9	
Asta: 731	46	14,47	2		3009	8	1	-1	-13	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	9	
Instab.:	189,3	β^*l	132,5		1423	24	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	19,1	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 201	9	13,87	5		8694	-6520	-3	0	7715	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	19	
IPE400	qn=	-386	5		8694	-2074	-3	0	7396	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	6	
Asta: 732	26	13,87	5		8694	2184	-3	0	7076	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	6	
Instab.:	117,7	β^*l	82,4		8694	6520	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	2,0	0,1	4,7	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 201 IPE400 Asta: 733 Instab.:l=	26 qn= 4 58,8	13,87 -366 14,07 $\beta^*l=$	2 2 2 41,2	809 860 912 0	-347 -120 62 0	3 1 -1 0	5 5 543 0	845 694 543 0	0 0 0 0	221213 221213 221213 0,92 lmd=	34235 34235 34235 0	5998 5998 5998 0	79214 79214 79214 0	64560 64560 64560 2,0	705 705 705 0,0	2619 2619 2619 2,4	1 0 0 mm		
Sez.N. 201 IPE400 Asta: 734 Instab.:l=	27 qn= 28 117,7	13,87 -387 13,87 $\beta^*l=$	11 11 11 82,4	5529 5529 5529 5529	1313 -1300 -4100 4100	-1 0 0 1	-1 -1 -1 0,92 lmd=	-4279 -4599 -4918 0	0 0 0 20	221213 221213 221213 0	34235 34235 34235 0	5998 5998 5998 12	79214 79214 79214 1,9	64560 64560 64560 2,0	705 705 705 0,0	2619 2619 2619 4,7	4 4 12 mm		
Sez.N. 201 IPE400 Asta: 735 Instab.:l=	12 qn= 735 117,7	13,87 -387 13,87 $\beta^*l=$	5 5 5 82,4	8544 8544 8544 8544	-6485 -2062 2174 6485	2 -1 -4 4	6 6 6 0,92 lmd=	7677 7357 7037 0	0 0 0 20	221213 221213 221213 0	34235 34235 34235 0	5998 5998 5998 19	79214 79214 79214 2,0	64560 64560 64560 2,0	705 705 705 0,1	2619 2619 2619 4,7	19 6 6 mm		
Sez.N. 201 IPE400 Asta: 736 Instab.:l=	25 qn= 7 58,8	13,87 -366 14,07 $\beta^*l=$	8 11 11 41,2	766 865 916 0	-351 -113 60 0	-3 -2 0 0	-5 -6 -6 0,92 lmd=	845 667 515 0	0 0 0 0	221213 221213 221213 0	34235 34235 34235 0	5998 5998 5998 0	79214 79214 79214 2,0	64560 64560 64560 2,0	705 705 705 0,0	2619 2619 2619 2,4	1 0 0 mm		
Sez.N. 201 IPE400 Asta: 737 Instab.:l=	13 qn= 737 117,7	13,87 -387 13,87 $\beta^*l=$	11 11 11 82,4	5556 5556 5556 5556	1315 -1296 -4095 4095	6 4 1 6	5 5 5 0,92 lmd=	-4277 -4596 -4916 0	0 0 0 20	221213 221213 221213 0	34235 34235 34235 0	5998 5998 5998 12	79214 79214 79214 1,9	64560 64560 64560 2,0	705 705 705 0,0	2619 2619 2619 4,7	4 4 12 mm		
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 738 Instab.:l=	13 qn= 111 148,3	13,87 -61 13,87 $\beta^*l=$	18 16 5 103,8	-262 -633 -884 -940	2548 -1112 -681 1874	65 -5 -55 20	81 -45 75 0,92 lmd=	-1915 1062 -678 0	0 0 1 20	204498 204498 204498 0,92 lmd=	16829 16829 16829 12	8009 8009 8009 12	94934 94934 94934 12	37548 37548 37548 0,3	785 785 785 0,2	2619 2619 2619 5,9	16 7 5 mm		
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 739 Instab.:l=	111 qn= 27 148,3	13,87 -61 13,87 $\beta^*l=$	5 20 14 103,8	-874 -636 -259 -259	-681 -1112 2547 1910	-56 -5 65 26	-76 47 -81 0,92 lmd=	1190 -1062 1914 0	-1 0 0 20	204498 204498 204498 0,92 lmd=	16829 16829 16829 12	8009 8009 8009 12	94934 94934 94934 12	37548 37548 37548 0,3	785 785 785 0,2	2619 2619 2619 5,9	5 7 16 mm		
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 740 Instab.:l=	30 qn= 108 148,3	13,87 -61 13,87 $\beta^*l=$	3 15 2 103,8	-2884 -1916 -2641 -2884	-2764 -979 1042 2073	79 -7 -82 38	118 84 102 0,92 lmd=	2550 2150 2107 0	1 1 2 20	204498 204498 204498 0,92 lmd=	16829 16829 16829 14	8009 8009 8009 14	94934 94934 94934 14	37548 37548 37548 0,5	785 785 785 0,2	2619 2619 2619 5,9	17 6 7 mm		
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 741 Instab.:l=	108 qn= 28 148,3	13,87 -61 13,87 $\beta^*l=$	8 19 9 103,8	-2436 -1925 -2551 -2551	991 -979 -2677 2008	-97 -7 107 49	-122 -81 -155 0,92 lmd=	-2037 -2148 -2434 0	-1 -1 -1 20	204498 204498 204498 0,92 lmd=	16829 16829 16829 14	8009 8009 8009 14	94934 94934 94934 14	37548 37548 37548 0,5	785 785 785 0,2	2619 2619 2619 5,9	7 6 17 mm		
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 742 Instab.:l=	97 qn= 103 117,7	13,87 -43 13,87 $\beta^*l=$	2 2 2 82,4	-151 -151 -151 -151	-224 -279 -353 353	-35 -5 26 14	-52 -52 -52 0,92 lmd=	-77 -109 -142 0	0 0 0 20	142086 142086 142086 0,92 lmd=	9271 9271 9271 4	4451 4451 4451 4	65825 65825 65825 2,0	26600 26600 26600 2,0	474 474 474 0,1	2619 2619 2619 4,7	3 3 4 mm		
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 743 Instab.:l=	28 qn= 743 117,7	13,87 -43 13,87 $\beta^*l=$	11 11 11 82,4	3551 3551 3551 3551	-441 -140 142 441	0 0 1 1	-1 -1 -1 0,92 lmd=	528 495 463 0	0 0 0 20	142086 142086 142086 0,92 lmd=	9271 9271 9271 0	4451 4451 4451 5	65825 65825 65825 1,9	26600 26600 26600 2,0	474 474 474 0,0	2619 2619 2619 4,7	5 2 2 mm		
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 744 Instab.:l=	12 qn= 25 117,7	13,87 -43 13,87 $\beta^*l=$	5 5 5 82,4	5488 5488 5488 5488	-698 -222 235 698	2 -1 -3 3	4 4 4 0,92 lmd=	825 793 760 0	0 0 0 20	142086 142086 142086 0,92 lmd=	9271 9271 9271 0	4451 4451 4451 8	65825 65825 65825 2,0	26600 26600 26600 2,0	474 474 474 0,1	2619 2619 2619 4,7	8 4 4 mm		
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 745 Instab.:l=	98 qn= 104 117,7	13,87 -43 13,87 $\beta^*l=$	8 11 8 82,4	-160 -4 -160 -160	-218 -288 -338 338	43 3 -34 17	65 18 65 0,92 lmd=	-69 -126 -134 0	0 0 0 20	142086 142086 142086 0,92 lmd=	9271 9271 9271 4	4451 4451 4451 4	65825 65825 65825 2,0	26600 26600 26600 2,0	474 474 474 0,1	2619 2619 2619 4,7	3 3 4 mm		
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 746 Instab.:l=	99 qn= 105 117,7	13,87 -43 13,87 $\beta^*l=$	2 2 11 82,4	-2202 -2202 -1681 -2202	-47 -278 -543 396	22 -6 -37 13	47 47 58 0,92 lmd=	-377 -409 -458 0	-1 -1 -1 20	142086 142086 142086 0,92 lmd=	9271 9271 9271 6	4451 4451 4451 6	65825 65825 65825 1,9	26600 26600 26600 2,0	474 474 474 0,1	2619 2619 2619 4,7	2 3 7 mm		
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 747 Instab.:l=	93 qn= 99 117,7	13,87 -43 13,87 $\beta^*l=$	2 2 2 82,4	-2477 -2477 -2477 -2449	-23 -22 -46 42	-4 -2 6 3	-8 -8 -52 0,92 lmd=	13 0 -52 0	0 0 0 20	142086 142086 142086 0,92 lmd=	9271 9271 9271 2	4451 4451 4451 2	65825 65825 65825 2,0	26600 26600 26600 2,0	474 474 474 0,0	2619 2619 2619 4,7	2 2 2 mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 105	93	13,87		2	-3025	-26	4	-17	-642	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
HEB160	qn=	-43		5	-2664	-443	13	-19	-687	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	5	
Asta: 748	87	13,87		8	-2051	-856	37	-46	-722	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	10	
Instab.:=	117,7	β^*l		82,4	-2664	643	15	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 9	Rft= 9	Wmax/rel/lm=	2,1	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 105	98	13,87		11	-32	-224	-17	-28	-22	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
HEB160	qn=	-43		8	-148	-257	-2	3	-83	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
Asta: 749	92	13,87		5	-34	-302	-13	22	-126	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	4	
Instab.:=	117,7	β^*l		82,4	-148	316	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lm=	1,9	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 105	92	13,87		5	233	-308	25	44	-258	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	4	
HEB160	qn=	-43		8	-12	-475	-5	7	-276	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	5	
Asta: 750	86	13,87		5	233	-650	-26	44	-323	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	8	
Instab.:=	117,7	β^*l		82,4	233	650	26	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 7	Rft= 8	Wmax/rel/lm=	2,1	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 105	27	13,87		16	337	-16	18	30	47	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-40		2	573	-8	2	4	61	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 751	4	14,07		2	579	8	0	4	45	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Instab.:=	58,8	β^*l		41,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	2,0	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 105	26	13,87		5	5584	236	2	0	-764	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	4	
HEB160	qn=	-43		5	5584	-224	2	0	-797	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	4	
Asta: 752	9	13,87		5	5584	-702	2	0	-829	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	8	
Instab.:=	117,7	β^*l		82,4	5584	702	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lm=	2,0	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 105	97	13,87		11	36	-215	15	26	-21	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
HEB160	qn=	-43		2	-155	-257	2	11	-72	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
Asta: 753	91	13,87		5	-176	-312	14	-22	-129	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	4	
Instab.:=	117,7	β^*l		82,4	-176	312	6	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lm=	1,9	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 105	91	13,87		5	108	-318	-19	-37	-255	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	4	
HEB160	qn=	-43		5	108	-478	3	-37	-288	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	5	
Asta: 754	85	13,87		5	108	-656	25	-37	-320	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	8	
Instab.:=	117,7	β^*l		82,4	108	656	25	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 7	Rft= 8	Wmax/rel/lm=	2,2	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 105	25	13,87		18	304	-22	12	20	53	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
HEB160	qn=	-40		11	557	-12	-1	-4	72	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 755	7	14,07		11	562	8	0	-4	56	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Instab.:=	58,8	β^*l		41,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	2,0	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 105	13	13,87		11	3569	142	4	3	-463	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
HEB160	qn=	-43		11	3569	-140	2	3	-495	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
Asta: 756	30	13,87		11	3569	-441	1	3	-528	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	5	
Instab.:=	117,7	β^*l		82,4	3569	441	4	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lm=	1,9	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 105	108	13,87		11	624	-418	-2	-1	237	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	5	
HEB160	qn=	-43		3	523	-332	8	0	195	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	4	
Asta: 757	111	13,87		2	605	-171	5	0	159	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
Instab.:=	117,7	β^*l		82,4	624	418	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lm=	1,9	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 105	111	13,87		2	617	-171	9	13	-29	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
HEB160	qn=	-43		8	578	-198	-2	-15	-75	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
Asta: 758	109	13,87		8	578	-252	7	-15	-108	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
Instab.:=	117,7	β^*l		82,4	578	252	10	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lm=	1,9	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 105	109	13,87		8	726	-258	-18	-23	-326	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	3	
HEB160	qn=	-43		5	817	-475	1	6	-371	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	5	
Asta: 759	110	13,87		5	817	-702	-2	6	-403	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	8	
Instab.:=	117,7	β^*l		82,4	726	680	18	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lm=	2,1	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 979	93	13,87		11	2545	-36	16	10	73	1	40726	1204	1204	14969	14969	1111	2619	6	
ctrv-ann_1	qn=	-7		11	2538	2	10	10	68	1	40726	1204	1204	14969	14969	1111	2619	6	
Asta: 760	66	12,95		11	2531	38	5	10	64	1	40726	1205	1205	14969	14969	1111	2619	6	
Instab.:=	108,8	β^*l		76,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	2,0	0,1	4,4	mm		
Sez.N. 979	62	12,95		8	-4623	26	9	-20	-113	-9	40726	1139	1139	14969	14969	1111	2619	11	
ctrv-ann_1	qn=	-7		8	-4616	-36	20	-20	-118	-9	40726	1139	1139	14969	14969	1111	2619	11	
Asta: 761	84	13,87		8	-4609	-102	31	-20	-122	-9	40726	1139	1139	14969	14969	1111	2619	11	
Instab.:=	108,8	β^*l		76,2	-4623	76	22	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 19	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	2,1	0,1	4,4	mm		
Sez.N. 979	90	13,87		11	2596	-35	-6	-7	71	3	40726	1203	1203	14969	14969	1111	2619	6	
ctrv-ann_1	qn=	-7		11	2589	3	-1	-7	67	3	40726	1203	1203	14969	14969	1111	2619	6	
Asta: 762	62	12,95		11	2582	38	3	-7	62	3	40726	1203	1203	14969	14969	1111	2619	6	
Instab.:=	108,8	β^*l		76,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	2,0	0,1	4,4	mm		
Sez.N. 979	63	12,95		5	2218	22	-1	14	-31	2	40726	1215	1215	14969	14969	1111	2619	5	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
ctrv-ann_1	qn=	-7		5	2225	4	-9	14	-36	2	40726	1214	1214	14969	14969	1111	2619	5	
Asta: 763	96	13,87		5	2232	-17	-17	14	-40	2	40726	1214	1214	14969	14969	1111	2619	5	
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$	76,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	1,9	0,1	4,4 mm
Sez.N. 201	7	14,07		11	940	78	0	-6	-420	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	0	
IPE400	qn=	-366		11	888	-69	2	-6	-571	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	0	
Asta: 764	13	13,87		20	512	-139	27	-44	-386	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	1	
Instab.:l=	58,9	$\beta^*l=$	41,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	2,0	0,0	2,4 mm
Sez.N. 105	7	14,07		11	574	8	0	-4	-46	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
HEB160	qn=	-40		11	569	-8	1	-4	-62	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 765	13	13,87		20	340	-15	18	-29	-46	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Instab.:l=	58,9	$\beta^*l=$	41,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	2,0	0,0	2,4 mm
Sez.N. 201	4	14,07		2	948	79	-1	5	-394	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	0	
IPE400	qn=	-366		2	896	-60	-2	5	-546	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	0	
Asta: 766	27	13,87		16	509	-138	-27	44	-385	0	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	1	
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$	41,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	2,0	0,0	2,4 mm
Sez.N. 105	4	14,07		2	560	9	0	4	-58	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
HEB160	qn=	-40		2	555	-11	-1	4	-73	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Asta: 767	26	13,87		14	303	-20	12	-19	-52	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	0	
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$	41,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	2,0	0,0	2,4 mm
Sez.N. 43	6	14,47		6	1513	1	-44	-54	2	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	4	
UPN200	qn=	25		9	1271	2	-24	-35	2	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	3	
Asta: 768	8	14,47		22	613	135	8	-15	137	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	3	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		613	135	10	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	27,9	0,1	4,7 mm
Sez.N. 43	8	14,47		22	813	135	-9	-16	170	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	4	
UPN200	qn=	25		26	794	237	0	-14	193	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	5	
Asta: 769	46	14,47		26	794	357	9	-14	208	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	7	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		794	357	9	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	7	Wmax/rel/lim=	20,6	0,0	4,7 mm
Sez.N. 43	46	14,47		5	5737	255	-20	-34	343	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	12	
UPN200	qn=	25		5	5737	462	1	-34	362	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	15	
Asta: 770	59	14,47		5	5737	681	21	-34	381	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	19	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		5256	691	20	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	14	Wmax/rel/lim=	13,5	0,1	4,7 mm
Sez.N. 43	59	14,47		5	5834	680	-22	-45	517	1	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	19	
UPN200	qn=	25		5	5834	990	4	-45	536	1	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	24	
Asta: 771	73	14,47		2	5744	1318	35	-52	574	1	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	31	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		5744	1318	35	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	28	Wmax/rel/lim=	7,1	0,3	4,7 mm
Sez.N. 43	73	14,47		2	11591	1297	-10	-8	-569	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	36	
UPN200	qn=	25		2	11591	969	-6	-8	-550	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	30	
Asta: 772	83	14,47		2	11591	651	-1	-8	-531	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	25	
Instab.:l=	117,5	$\beta^*l=$	82,3		11314	1299	12	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	26	Wmax/rel/lim=	3,1	0,3	4,7 mm
Sez.N. 43	83	14,47		2	11599	651	-6	-2	-585	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	25	
UPN200	qn=	25		2	11599	312	-6	-2	-566	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	19	
Asta: 773	89	14,47		2	11599	-15	-5	-2	-547	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	14	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		11599	651	6	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	12	Wmax/rel/lim=	2,3	0,1	4,7 mm
Sez.N. 187	24	14,47		12	-1796	0	-48	-64	-44	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
IPE200	qn=	-183		12	-1796	-62	-11	-64	-167	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Asta: 774	18	14,47		11	-1092	-231	23	-51	-348	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	6	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		-1796	148	19	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	36	Rpf=	7	Rft=	7	Wmax/rel/lim=	26,7	0,1	4,7 mm
Sez.N. 43	89	14,47		2	10494	-30	6	0	56	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	13	
UPN200	qn=	25		2	10494	9	6	0	76	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	13	
Asta: 775	95	14,47		2	10494	59	6	0	95	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	14	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		4537	84	13	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	2	Wmax/rel/lim=	2,3	0,0	4,7 mm
Sez.N. 187	17	14,47		11	594	-177	6	6	14	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
IPE200	qn=	-22		11	594	-173	3	6	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Asta: 776	18	14,47		5	594	-187	4	-3	-27	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$	103,8		594	188	6	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	46	Rpf=	3	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	19,2	0,1	5,9 mm
Sez.N. 58	21	14,47		11	2295	-742	1	0	62	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	6	
UPN300	qn=	-46		11	2295	-712	1	0	18	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	6	
Asta: 777	22	14,47		11	2295	-715	1	0	-27	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	6	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$	103,8		2295	742	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	35	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	24,2	0,1	5,9 mm
Sez.N. 58	22	14,47		11	2295	-716	3	6	124	1	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	6	
UPN300	qn=	-46		11	2295	-640	-2	6	79	1	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd kg	VypI.Rd kg	T Rd kg	fy rid kg/cmq	Rap %	
Asta: 778	23	14,47		11	2295	-598	-6	6	35	1	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	2295	716	6	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 35	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	25,2	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 58	23	14,47		5	1684	-619	13	22	342	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
UPN300	qn=	-46		11	1565	-392	24	-46	305	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	4	
Asta: 779	24	14,47		12	1232	-158	90	-74	216	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	4	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	1232	544	90	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 35	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	26,7	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 58	24	14,47		12	1169	-158	138	479	260	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
UPN300	qn=	-173		5	1677	-83	32	-138	212	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	2	
Asta: 780	301	14,47		12	1169	-21	-216	479	110	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
Instab.:l=	73,9	$\beta^*l=$		51,7	1169	158	216	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	27,5	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 58	31	14,47		11	2412	-578	-7	-7	-32	-1	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
UPN300	qn=	-46		11	2412	-618	-2	-7	-76	-1	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
Asta: 781	32	14,47		11	2412	-691	3	-7	-121	-1	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	6	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	2412	691	7	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 35	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	25,0	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 58	32	14,47		11	2412	-691	3	2	12	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	6	
UPN300	qn=	-46		11	2412	-699	2	2	-33	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	6	
Asta: 782	21	14,47		11	2412	-739	0	2	-77	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	6	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,7	2412	739	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 35	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	24,1	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 58	20	14,47		12	1646	-222	93	78	-157	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	4	
UPN300	qn=	-46		11	1836	-415	25	49	-234	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	4	
Asta: 783	31	14,47		11	1836	-605	-11	49	-278	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	1646	521	93	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 35	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	26,3	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 195	18	14,47		8	-788	-236	38	41	464	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	3	
IPE300	qn=	-297		8	-788	-93	23	41	310	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1	
Asta: 784	299	14,47		9	-1314	-11	7	34	133	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1	
Instab.:l=	73,9	$\beta^*l=$		51,7	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	20,0	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 187	15	14,47		8	465	-145	3	4	80	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
IPE200	qn=	-22		11	700	-101	0	2	56	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Asta: 785	16	14,47		3	400	-60	4	-6	24	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	465	145	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	17,5	0,0	5,9	mm		
Sez.N. 187	16	14,47		2	796	-59	-3	-5	-64	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
IPE200	qn=	-22		2	796	-114	0	-5	-85	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Asta: 786	17	14,47		2	796	-185	4	-5	-107	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	796	185	4	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 2	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	18,1	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 187	11	14,47		8	750	-186	5	6	98	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
IPE200	qn=	-22		11	773	-122	0	2	70	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Asta: 787	14	14,47		8	750	-72	-4	6	55	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	750	186	5	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 2	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	18,0	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 187	14	14,47		2	534	-77	-3	-4	-26	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
IPE200	qn=	-22		11	703	-109	0	0	-45	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Asta: 788	15	14,47		2	534	-147	3	-4	-69	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	534	147	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	17,4	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 187	8	14,47		5	-271	0	-27	-51	156	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
IPE200	qn=	-276		3	-1286	22	-2	-40	-10	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Asta: 789	276	14,47		3	-1286	1	11	-40	-115	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	-1286	20	7	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	20,6	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 187	10	14,47		2	281	-168	-4	-7	18	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
IPE200	qn=	-22		8	760	-166	1	0	-17	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Asta: 790	11	14,47		11	766	-182	5	-6	-35	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	766	182	5	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 3	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	19,1	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 179	10	14,47		11	-2201	-37	-3	-3	34	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
IPE120	qn=	-10		11	-2201	-11	1	-3	21	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Asta: 791	6	14,47		11	-2201	3	4	-3	8	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$		132,5	-2201	27	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 14	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	27,9	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	14	14,47		11	91	-53	-1	-1	21	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
IPE120	qn=	-10		2	122	-39	0	0	7	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Asta: 792	31	14,47		26	430	-41	0	0	-15	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Instab.:l=	189,1	$\beta^*l=$		132,4	-154	45	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 4	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	25,0	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	16	14,47		24	-128	-32	0	0	24	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
IPE120	qn=	-10		24	-128	-30	0	0	23	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Asta: 793	21	14,47		18	577	-16	0	0	-11	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	189,4	β^*l	132,6		-298	22	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 3	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	23,8	0,1	7,6	mm	
Sez.N. 179	18	14,47	11		915	-16	0	0	20	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
IPE120	qn=	-10	11		915	-1	0	0	-1	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Asta: 794	23	14,47	11		915	-2	0	0	-5	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Instab.:=	189,4	β^*l	132,6		138	23	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	25,2	0,0	7,6	mm		
Sez.N. 179	31	14,47	11		831	-3	0	0	-4	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
IPE120	qn=	-10	11		831	-13	0	0	-16	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Asta: 795	10	14,47	8		618	-36	-1	0	-30	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Instab.:=	189,3	β^*l	132,5		104	31	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	24,9	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	21	14,47	14		566	-17	0	0	10	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
IPE120	qn=	-10	14		566	-10	0	0	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Asta: 796	14	14,47	28		-122	-33	0	0	-24	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2	
Instab.:=	189,3	β^*l	132,5		-248	24	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	23,8	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 179	23	14,47	11		-22	-48	1	1	9	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
IPE120	qn=	-10	8		278	-49	0	0	9	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3	
Asta: 797	16	14,47	11		-22	-56	-1	1	-17	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
Instab.:=	189,1	β^*l	132,4		-327	49	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 5	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	25,2	0,2	7,6	mm		
Sez.N. 179	29	14,47	11		-2115	-6	4	3	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
IPE120	qn=	-10	11		-2115	-6	4	3	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Asta: 798	18	14,47	11		-2115	-29	-2	3	-25	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Instab.:=	189,2	β^*l	132,5		-2115	22	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 13	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	28,3	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 191	126	14,47	2		-411	-1996	-2	-3	1484	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	21	
IPE240	qn=	-352	2		-411	-1208	0	-3	1191	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	13	
Asta: 799	36	14,47	8		-838	-594	-7	13	871	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	7	
Instab.:=	117,8	β^*l	82,5		-1380	1598	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 18	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	8,4	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 191	127	14,47	8		-2661	-1778	28	51	1396	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	20	
IPE240	qn=	-191	8		-2661	-1003	-2	51	1237	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	11	
Asta: 800	33	14,47	11		-2148	-323	-31	48	1069	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	5	
Instab.:=	117,8	β^*l	82,5		-3492	1309	10	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 18	Rft= 18	Wmax/rel/lim=	9,2	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 979	102	13,87	5		-3480	-63	1	-2	76	-1	40726	1175	1175	14969	14969	1111	2619	9	
ctrv-ann_1	qn=	-7	5		-3487	-22	2	-2	72	-1	40726	1175	1175	14969	14969	1111	2619	9	
Asta: 801	63	12,95	5		-3494	15	3	-2	67	-1	40726	1174	1174	14969	14969	1111	2619	9	
Instab.:=	108,8	β^*l	76,2		-3405	49	22	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 14	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,9	0,1	4,4	mm		
Sez.N. 187	37	14,47	5		832	-43	0	0	8	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
IPE200	qn=	-22	5		832	-42	0	0	-1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Asta: 802	38	14,47	21		443	-73	-1	0	-49	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Instab.:=	148,3	β^*l	103,8		385	76	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	5,9	mm		
Sez.N. 187	39	14,47	3		-1340	0	15	26	137	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
IPE200	qn=	-277	3		-1340	30	3	26	-3	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Asta: 803	287	14,47	3		-1340	15	-4	26	-96	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Instab.:=	74,0	β^*l	51,8		-1340	29	7	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	10,5	0,0	3,0	mm		
Sez.N. 187	40	14,47	11		1098	-257	-5	-3	89	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	5	
IPE200	qn=	-22	11		1098	-199	-2	-3	68	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Asta: 804	41	14,47	5		1160	-154	-5	5	51	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Instab.:=	148,2	β^*l	103,7		1160	260	5	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	9,2	0,1	5,9	mm		
Sez.N. 187	41	14,47	11		1075	-158	-3	-4	113	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
IPE200	qn=	-22	8		1262	-86	-1	-2	89	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Asta: 805	37	14,47	8		1262	-28	1	-2	68	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Instab.:=	148,1	β^*l	103,7		1075	158	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	8,4	0,0	5,9	mm		
Sez.N. 187	35	14,47	5		812	-30	-2	-2	-58	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
IPE200	qn=	-22	5		812	-81	-1	-2	-80	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Asta: 806	36	14,47	27		244	-156	-1	2	-106	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Instab.:=	148,0	β^*l	103,6		812	149	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	8,4	0,0	5,9	mm		
Sez.N. 187	38	14,47	25		432	-76	0	0	55	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
IPE200	qn=	-22	5		827	-63	0	0	38	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Asta: 807	35	14,47	5		827	-38	0	0	-4	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Instab.:=	148,3	β^*l	103,8		432	76	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	5,9	mm		
Sez.N. 195	33	14,47	8		-782	-266	-48	-50	485	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	3	
IPE300	qn=	-297	8		-782	-115	-30	-50	330	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2	
Asta: 808	289	14,47	9		-1297	-24	-10	-42	149	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1	
Instab.:=	74,4	β^*l	52,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,8	0,0	3,0	mm		

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg/m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 187	36	14,47	8	332	-141	-6	-5	-34	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
IPE200	qn=	-22	11	453	-174	-3	1	-49	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
Asta: 809	33	14,47	11	453	-218	-3	1	-71	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4		
Instab.:=	148,3	β^*l =	103,8	332	223	6	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	9,2	0,1	5,9	mm			
Sez.N. 179	126	14,47	5	-983	-95	0	0	33	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6		
IPE120	qn=	-10	9	-1703	-59	0	0	13	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5		
Asta: 810	33	14,47	9	-1703	-52	0	0	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5		
Instab.:=	189,4	β^*l =	132,6	-1703	77	0	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 91	Rpf= 14	Rft= 16	Wmax/rel/lim=	9,2	0,3	7,6	mm			
Sez.N. 179	33	14,47	8	-2546	-22	-1	-1	31	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7		
IPE120	qn=	-10	8	-2546	1	0	-1	18	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7		
Asta: 811	52	14,47	8	-2546	12	1	-1	5	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	7		
Instab.:=	190,0	β^*l =	133,0	-2546	16	0	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 91	Rpf= 14	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	15,4	0,1	7,6	mm			
Sez.N. 179	124	14,47	2	185	-59	0	0	27	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4		
IPE120	qn=	-10	25	-209	-39	0	0	12	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2		
Asta: 812	35	14,47	17	-320	-36	0	0	-9	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2		
Instab.:=	189,6	β^*l =	132,7	-601	45	0	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 91	Rpf= 6	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	8,1	0,2	7,6	mm			
Sez.N. 179	35	14,47	5	-235	-47	-1	-1	20	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
IPE120	qn=	-10	17	-78	-48	0	0	14	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
Asta: 813	60	14,47	17	-78	-38	0	0	-5	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2		
Instab.:=	189,2	β^*l =	132,4	-470	40	1	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 91	Rpf= 5	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	13,5	0,2	7,6	mm			
Sez.N. 179	122	14,47	11	-558	-62	0	0	37	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4		
IPE120	qn=	-10	35	-373	-39	0	0	22	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
Asta: 814	37	14,47	12	-770	-14	0	0	8	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2		
Instab.:=	189,5	β^*l =	132,6	-770	40	0	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 91	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	8,1	0,2	7,6	mm			
Sez.N. 179	37	14,47	25	206	-26	0	0	18	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2		
IPE120	qn=	-10	11	228	-21	0	0	17	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	1		
Asta: 815	43	14,47	17	237	-24	0	0	-8	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2		
Instab.:=	189,3	β^*l =	132,5	237	25	0	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 91	Rpf= 1	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	12,7	0,1	7,6	mm			
Sez.N. 191	120	14,47	2	4893	-85	8	8	-25	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	5		
IPE240	qn=	-31	2	4893	-127	0	8	-63	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	5		
Asta: 816	40	14,47	2	4893	-204	-7	8	-100	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	5		
Instab.:=	189,8	β^*l =	132,8	4630	203	9	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 49	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	9,2	0,1	7,6	mm			
Sez.N. 179	40	14,47	5	1376	-51	-1	-1	42	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4		
IPE120	qn=	-10	5	1376	-18	0	-1	29	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4		
Asta: 817	48	14,47	5	1376	3	0	-1	16	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4		
Instab.:=	189,2	β^*l =	132,4	983	53	1	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 91	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	13,5	0,1	7,6	mm			
Sez.N. 179	33	14,47	8	3541	-26	-1	-1	18	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	10		
IPE120	qn=	-10	8	3541	-13	1	-1	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	10		
Asta: 818	128	14,47	8	3541	-15	1	-1	-7	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	10		
Instab.:=	189,7	β^*l =	132,8	3247	26	1	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 91	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	9,2	0,1	7,6	mm			
Sez.N. 179	60	14,47	8	1026	3	0	0	-12	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
IPE120	qn=	-10	8	1026	-15	0	0	-24	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
Asta: 819	33	14,47	11	768	-45	-1	1	-38	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
Instab.:=	189,7	β^*l =	132,8	768	45	1	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 91	Rpf= 2	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	13,5	0,1	7,6	mm			
Sez.N. 179	35	14,47	9	526	-16	0	0	-5	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2		
IPE120	qn=	-10	2	-181	-32	0	0	-24	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2		
Asta: 820	126	14,47	2	-181	-61	0	0	-36	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4		
Instab.:=	189,5	β^*l =	132,7	-435	40	0	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 91	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	8,1	0,2	7,6	mm			
Sez.N. 179	43	14,47	13	266	-25	0	0	8	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2		
IPE120	qn=	-10	13	266	-20	0	0	0	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	1		
Asta: 821	35	14,47	21	244	-26	0	0	-19	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2		
Instab.:=	189,6	β^*l =	132,7	266	25	0	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 91	Rpf= 1	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	12,7	0,1	7,6	mm			
Sez.N. 179	37	14,47	13	-197	-36	0	0	9	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2		
IPE120	qn=	-10	5	-10	-39	0	0	-12	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2		
Asta: 822	124	14,47	8	397	-58	0	0	-26	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4		
Instab.:=	189,7	β^*l =	132,8	-307	44	0	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 91	Rpf= 4	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	8,1	0,2	7,6	mm			
Sez.N. 179	48	14,47	13	-90	-39	0	0	5	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
IPE120	qn=	-10	13	-90	-39	0	0	-4	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	2		
Asta: 823	37	14,47	5	-334	-48	-1	1	-19	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	3		
Instab.:=	189,2	β^*l =	132,4	-617	42	0	cl= 1	ε = 0,92	lmd= 91	Rpf= 6	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	13,5	0,2	7,6	mm			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 179	40	14,47		2	-718	-61	0	0	-4	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	4	
IPE120	qn=	-10		2	-718	-72	0	0	-17	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	5	
Asta: 824	122	14,47		5	-804	-96	-1	0	-31	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Instab.:l=	189,5	β*I=		132,6	-1092	82	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 11	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	9,2	0,4	7,6	mm		
Sez.N. 179	44	14,47		5	-2226	11	4	3	-4	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
IPE120	qn=	-10		5	-2226	2	1	3	-17	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Asta: 825	40	14,47		5	-2226	-20	-2	3	-29	0	34598	1590	356	12829	9534	54	2619	6	
Instab.:l=	190,1	β*I=		133,1	-2226	15	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 13	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	15,6	0,1	7,6	mm		
Sez.N. 43	95	14,47		2	10475	59	20	41	611	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	14	
UPN200	qn=	25		2	10475	424	-4	41	630	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	20	
Asta: 826	101	14,47		2	10475	800	-28	41	649	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	27	
Instab.:l=	117,7	β*I=		82,4	10475	800	28	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 16	Wmax/rel/lim=	2,3	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 43	101	14,47		2	7302	840	-5	-2	-162	-1	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	23	
UPN200	qn=	25		2	7302	751	-4	-2	-142	-1	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	21	
Asta: 827	107	14,47		2	7302	673	-3	-2	-123	-1	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	20	
Instab.:l=	117,8	β*I=		82,5	7302	840	5	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 18	Wmax/rel/lim=	2,8	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 43	107	14,47		2	7207	673	38	59	-185	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	22	
UPN200	qn=	25		2	7207	570	3	59	-165	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	18	
Asta: 828	120	14,47		2	7207	478	-32	59	-146	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	18	
Instab.:l=	118,2	β*I=		82,8	6595	704	33	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 16	Wmax/rel/lim=	5,8	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 43	120	14,47		11	1598	463	2	-1	-324	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	10	
UPN200	qn=	25		13	770	398	0	0	-232	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	8	
Asta: 829	39	14,47		21	619	209	1	-2	-205	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	4	
Instab.:l=	118,2	β*I=		82,7	619	464	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	10,5	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 43	39	14,47		11	1560	103	21	51	-100	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	5	
UPN200	qn=	25		12	1492	43	-12	61	-71	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	3	
Asta: 830	44	14,47		12	1492	7	-48	61	-52	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	4	
Instab.:l=	117,9	β*I=		82,5	613	209	8	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	15,6	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 43	29	14,47		6	1495	3	-45	-54	-49	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	4	
UPN200	qn=	-25		6	1495	-32	-13	-54	-68	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	3	
Asta: 831	19	14,47		26	734	-177	7	-14	-175	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	4	
Instab.:l=	117,7	β*I=		82,4	1495	78	45	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	28,3	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 43	19	14,47		26	791	-177	-9	-17	-196	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	4	
UPN200	qn=	-25		22	772	-294	1	-15	-220	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	6	
Asta: 832	58	14,47		5	1598	-384	14	-18	-273	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	9	
Instab.:l=	117,7	β*I=		82,4	772	432	10	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	20,7	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 43	58	14,47		8	5712	-338	-22	-37	-282	-1	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	14	
UPN200	qn=	-25		8	5712	-510	0	-37	-301	-1	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	15	
Asta: 833	72	14,47		8	5712	-693	22	-37	-321	-1	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	20	
Instab.:l=	117,7	β*I=		82,4	5457	712	21	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	13,4	0,2	4,7	mm		
Sez.N. 43	72	14,47		8	5809	-692	-25	-50	-499	-1	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	20	
UPN200	qn=	-25		8	5809	-992	4	-50	-518	-1	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	24	
Asta: 834	82	14,47		8	5809	-1302	34	-50	-537	-1	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	30	
Instab.:l=	117,7	β*I=		82,4	5809	1302	34	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 27	Wmax/rel/lim=	7,0	0,3	4,7	mm		
Sez.N. 43	82	14,47		8	11544	-1286	-10	-8	557	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	36	
UPN200	qn=	-25		8	11544	-964	-6	-8	538	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	30	
Asta: 835	88	14,47		8	11544	-654	-1	-8	519	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	25	
Instab.:l=	117,5	β*I=		82,3	11544	1286	10	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 26	Wmax/rel/lim=	3,0	0,3	4,7	mm		
Sez.N. 43	88	14,47		8	11548	-654	-6	0	586	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	25	
UPN200	qn=	-25		8	11548	-314	-6	0	567	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	19	
Asta: 836	94	14,47		8	11548	14	-5	0	548	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	14	
Instab.:l=	117,7	β*I=		82,4	11548	654	6	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	2,3	0,1	4,7	mm		
Sez.N. 43	94	14,47		8	10094	29	8	5	-50	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	13	
UPN200	qn=	-25		8	10094	-5	5	5	-69	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	12	
Asta: 837	100	14,47		8	10094	-52	2	5	-88	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	13	
Instab.:l=	117,7	β*I=		82,4	4372	83	13	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	2,3	0,0	4,7	mm		
Sez.N. 43	100	14,47		8	10073	-51	21	40	-615	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	14	
UPN200	qn=	-25		8	10073	-431	-3	40	-635	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	19	
Asta: 838	106	14,47		8	10073	-822	-28	40	-655	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	27	
Instab.:l=	121,4	β*I=		85,0	10073	822	28	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 39	Rpf= 0	Rft= 16	Wmax/rel/lim=	2,3	0,1	4,9	mm		
Sez.N. 43	106	14,47		8	6601	-865	-3	4	201	1	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	22	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd kg	VyplRd kg	T Rd kg	fy rid Kg/cmq	Rap %	
UPN200	qn=	-25		8	6601	-751	-5	4	182	1	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	21	
Asta: 839	119	14,47		11	6537	-680	-6	1	126	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	19	
Instab.:l=	114,1	$\beta^*l=$		79,9	6601	865	7	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	37	Rpf=	0	Rft=	18	Wmax/rel/lim=	2,9	0,2 4,6 mm
Sez.N. 43	119	14,47		11	6442	-681	32	45	226	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	21	
UPN200	qn=	-25		11	6442	-553	5	45	206	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	17	
Asta: 840	128	14,47		11	6442	-436	-22	45	187	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	16	
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,8	5693	696	27	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	15	Wmax/rel/lim=	5,9	0,2 4,7 mm
Sez.N. 43	128	14,47		11	1857	-451	11	17	287	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	10	
UPN200	qn=	-25		11	1857	-288	1	17	267	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	7	
Asta: 841	34	14,47		11	1857	-136	-9	17	248	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	5	
Instab.:l=	117,8	$\beta^*l=$		82,5	1133	449	18	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	9	Wmax/rel/lim=	10,4	0,1 4,7 mm
Sez.N. 43	34	14,47		11	1798	-136	19	49	128	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	5	
UPN200	qn=	-25		11	1798	-66	-9	49	108	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	4	
Asta: 842	52	14,47		12	1714	-7	-47	58	75	0	84276	5968	1942	25908	26051	247	2619	5	
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,7	1714	118	47	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	15,4	0,1 4,7 mm
Sez.N. 58	275	14,47		12	1584	-56	-215	-480	-148	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	6	
UPN300	qn=	-173		8	1926	-143	21	26	-260	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	3	
Asta: 843	20	14,47		12	1584	-222	141	-480	-299	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	1584	222	215	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	27,1	0,0 3,0 mm
Sez.N. 58	301	14,47		12	1169	-21	-215	-353	110	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	5	
UPN300	qn=	-173		12	1169	6	-84	-353	34	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	3	
Asta: 844	29	14,47		6	1438	3	-49	247	-47	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	2	
Instab.:l=	74,4	$\beta^*l=$		52,0	965	45	6	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	28,3	0,0 3,0 mm
Sez.N. 58	291	14,47		6	1753	9	-213	-344	-77	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	6	
UPN300	qn=	174		6	1753	-6	-86	-344	-2	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	3	
Asta: 845	52	14,47		11	1790	10	-41	172	93	0	153869	16570	4888	48313	46741	590	2619	2	
Instab.:l=	74,4	$\beta^*l=$		52,1	1753	9	213	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	15,4	0,0 3,0 mm
Sez.N. 187	0	2,04	2	11	102	13	0	1	152	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	/	11	102	20	0	1	150	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 848	13	2,04	2	11	102	26	0	1	149	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	8,8	$\beta^*l=$		6,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0 0,4 mm
Sez.N. 187	0	2,04	2	5	95	13	0	-1	-127	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	/	11	108	6	0	-1	-122	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 849	133	2,04	2	11	108	-1	0	-1	-123	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	10,0	$\beta^*l=$		7,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0 0,4 mm
Sez.N. 187	136	4,54	2	2	246	-33	0	0	180	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
IPE200	qn=	-22	/	5	247	-31	0	0	180	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Asta: 850	27	4,54	2	2	246	19	0	0	172	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	29,4	$\beta^*l=$		20,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0 1,2 mm
Sez.N. 187	134	4,54	2	3	-26	-11	0	-1	146	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	/	3	-26	10	0	-1	142	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 851	4	4,54	2	2	-19	32	0	0	142	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Instab.:l=	29,4	$\beta^*l=$		20,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0 1,2 mm
Sez.N. 187	76	4,54	2	5	277	-33	0	1	185	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
IPE200	qn=	-22	/	12	261	-24	0	0	155	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 852	13	4,54	2	2	280	20	0	2	162	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	29,4	$\beta^*l=$		20,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0 1,2 mm
Sez.N. 187	131	4,54	2	12	64	-10	0	0	151	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	/	2	105	12	0	1	120	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 853	7	4,54	2	11	82	34	0	0	139	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Instab.:l=	29,4	$\beta^*l=$		20,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0 1,2 mm
Sez.N. 105	156	7,04	2	8	0	-189	0	0	243	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
HEB160	qn=	-43	/	8	0	-74	0	0	215	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Asta: 854	5	7,04	2	3	0	54	0	0	151	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0 4,2 mm
Sez.N. 105	153	7,04	2	3	0	-192	0	0	246	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	2	
HEB160	qn=	-43	/	3	0	-77	0	0	218	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Asta: 855	2	7,04	2	9	0	57	0	0	146	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0 4,2 mm
Sez.N. 61	144	7,04	2	5	0	-17	0	0	38	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17	/	9	0	-3	0	0	23	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 856	192	7,04	2	5	0	8	0	0	20	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab. l=	86,8	$\beta^*l=$		60,7	0	17	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,5	mm		
Sez.N. 61	143	7,04	2	5	0	-14	0	0	34	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
HEA100 qn=	-17	/	9		0	-2	0	0	23	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 857	198	7,04	2	2	0	8	0	0	15	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab. l=	86,8	$\beta^*l=$		60,7	0	14	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,5	mm		
Sez.N. 61	151	7,04	2	9	0	-30	0	0	38	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
HEA100 qn=	-17	/	9		0	-13	0	0	28	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Asta: 858	202	7,04	2	3	0	-2	0	0	12	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab. l=	104,9	$\beta^*l=$		73,5	0	30	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	152	7,04	2	3	0	-24	0	0	30	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
HEA100 qn=	-17	/	3		0	-11	0	0	19	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Asta: 859	196	7,04	2	2	0	-4	0	0	7	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab. l=	104,9	$\beta^*l=$		73,5	0	24	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	149	7,04	2	8	0	-39	0	0	49	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	2		
HEA100 qn=	-17	/	11		0	-17	0	0	38	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Asta: 860	209	7,04	2	18	0	0	0	0	21	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab. l=	105,2	$\beta^*l=$		73,6	0	39	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	150	7,04	2	2	0	-39	0	0	49	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	2		
HEA100 qn=	-17	/	2		0	-17	0	0	38	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Asta: 861	210	7,04	2	14	0	0	0	0	21	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab. l=	104,9	$\beta^*l=$		73,4	0	39	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	148	7,04	2	3	0	-30	0	0	39	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
HEA100 qn=	-17	/	3		0	-13	0	0	28	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Asta: 862	222	7,04	2	9	0	-2	0	0	13	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab. l=	104,4	$\beta^*l=$		73,1	0	30	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	157	7,04	2	8	0	-24	0	0	30	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
HEA100 qn=	-17	/	8		0	-11	0	0	19	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Asta: 863	221	7,04	2	8	0	-4	0	0	8	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab. l=	104,9	$\beta^*l=$		73,4	0	24	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 187	158	10,52	2	12	0	-194	0	0	269	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	3		
IPE200 qn=	-22	/	12		0	-63	0	0	254	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	1		
Asta: 864	154	10,52	2	3	0	74	0	0	228	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	1		
Instab. l=	105,4	$\beta^*l=$		73,7	0	194	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 187	159	10,52	2	12	0	-195	0	0	271	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	3		
IPE200 qn=	-22	/	12		0	-64	0	0	256	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	1		
Asta: 865	155	10,52	2	9	0	73	0	0	225	0	74601	5779	1168	27576	21170	153 2619	1		
Instab. l=	104,5	$\beta^*l=$		73,2	0	195	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 105	156	10,52	2	8	0	-200	0	0	253	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	2		
HEB160 qn=	-43	/	8		0	-81	0	0	225	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
Asta: 866	5	10,52	2	6	0	57	0	0	158	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 105	153	10,52	2	3	0	-219	0	0	269	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	2		
HEB160 qn=	-43	/	3		0	-92	0	0	241	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
Asta: 867	2	10,52	2	9	0	60	0	0	149	0	142086	9271	4451	65825	26600	474 2619	1		
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	141	10,52	2	9	0	-18	0	0	39	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
HEA100 qn=	-17	/	12		0	-4	0	0	27	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 868	205	10,52	2	6	0	9	0	0	21	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab. l=	86,5	$\beta^*l=$		60,6	0	18	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,5	mm		
Sez.N. 61	152	10,52	2	3	0	-21	0	0	28	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
HEA100 qn=	-17	/	3		0	-9	0	0	18	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 869	196	10,52	2	3	0	-3	0	0	6	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab. l=	104,9	$\beta^*l=$		73,5	0	21	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	151	10,52	2	3	0	-33	0	0	46	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	2		
HEA100 qn=	-17	/	3		0	-13	0	0	35	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
Asta: 870	202	10,52	2	14	0	3	0	0	22	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Instab. l=	104,9	$\beta^*l=$		73,5	0	33	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	150	10,52	2	9	0	-29	0	0	43	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	1		
HEA100 qn=	-17	/	9		0	-11	0	0	32	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		
Asta: 871	210	10,52	2	18	0	3	0	0	18	0	55618	2174	1077	26063	11426	112 2619	0		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	104,9	$\beta^*l=$	73,4		0	29	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	149	10,52	2	3	0	-30	0	0	43	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17	/	3	0	-11	0	0	32	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
Asta: 872	209	10,52	2	13	0	3	0	0	18	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:l=	105,2	$\beta^*l=$	73,6		0	30	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 61	148	10,52	2	9	0	-33	0	0	49	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
HEA100	qn=	-17	/	9	0	-11	0	0	38	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	1	
Asta: 873	222	10,52	2	9	0	7	0	0	26	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619	0	
Instab.:l=	104,4	$\beta^*l=$	73,1		0	33	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,2	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 109	9	2,04	22	-871	-7	3	5	14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	22	-920	4	-1	5	14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 19	9	0,50	22	-965	14	-5	5	14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0	-965	6	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 1	Rft= 1								
Sez.N. 109	12	2,04	26	-900	-7	-3	-5	14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	26	-949	4	1	-5	14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 20	12	0,50	26	-995	14	5	-5	14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0	-995	6	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 1	Rft= 1								
Sez.N. 109	13	2,04	28	-677	-10	0	5	14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	28	-726	1	-4	5	14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 21	13	0,50	28	-772	12	-7	5	14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0	-770	5	5	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 109	25	2,04	26	-701	10	0	5	-14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	26	-750	-1	-4	5	-14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 22	25	0,50	26	-795	-12	-8	5	-14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0	-795	5	5	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 109	26	2,04	22	-683	4	1	-3	-8	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	22	-732	-3	3	-3	-8	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 23	26	0,50	22	-777	-9	6	-3	-8	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0	-777	4	4	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 109	27	2,04	22	-680	-3	1	-3	7	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	22	-729	3	3	-3	7	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 24	27	0,50	22	-775	8	6	-3	7	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0	-775	3	4	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 109	28	2,04	22	-867	7	3	5	-15	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	22	-916	-4	-1	5	-15	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 25	28	0,50	22	-961	-15	-5	5	-15	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0	-961	6	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 1	Rft= 1								
Sez.N. 109	30	2,04	26	-900	7	-3	-5	-14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	26	-949	-4	1	-5	-14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 26	30	0,50	26	-995	-14	5	-5	-14	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0	-995	6	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 1	Rft= 1								
Sez.N. 109	108	2,04	26	-703	-2	0	0	1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	26	-752	-1	0	0	1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 27	108	0,50	26	-798	0	0	0	1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0	-797	1	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 109	110	2,04	26	-710	2	0	0	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	26	-759	1	0	0	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 28	110	0,50	26	-805	0	0	0	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$	154,0	-804	1	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 187	9	2,04	14	47	-2	0	0	10	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
IPE200	qn=	-22	14	47	1	0	0	-1	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
Asta: 29	205	2,04	14	47	-3	0	0	-12	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	47	3	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 187	28	2,04	14	46	-1	0	0	10	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
IPE200	qn=	-22	14	46	1	0	0	0	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
Asta: 30	208	2,04	14	46	-3	0	0	-12	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	46	3	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 0	Rft= 0								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 31 Instab.:l=	110 qn= 215 49,4	2,04 -22 2,04 β*l=	26 26 26 34,6	44 44 44 0	-2 1 2 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	13 7 2 ε= 0,92	0 0 0 lmd=	78331 78331 78331 0	6068 6068 6068 Rpf=	1227 1227 1227 0	28954 28954 28954 Rft=	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 32 Instab.:l=	205 qn= 110 49,5	2,04 -22 2,04 β*l=	22 22 22 34,6	44 44 44 0	2 1 -2 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-3 -8 -14 ε= 0,92	0 0 0 lmd=	78331 78331 78331 0	6068 6068 6068 Rpf=	1227 1227 1227 0	28954 28954 28954 Rft=	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 33 Instab.:l=	215 qn= 12 98,9	2,04 -22 2,04 β*l=	18 18 18 69,3	47 47 47 47	-2 1 -2 2	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	12 0 -10 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 30	78331 78331 78331 Rpf=	6068 6068 6068 0	1227 1227 1227 Rft=	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 34 Instab.:l=	108 qn= 211 49,4	2,04 -22 2,04 β*l=	28 28 28 34,6	42 42 42 0	-2 1 2 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	13 8 2 ε= 0,92	0 0 0 lmd=	78331 78331 78331 0	6068 6068 6068 Rpf=	1227 1227 1227 0	28954 28954 28954 Rft=	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 35 Instab.:l=	208 qn= 108 49,5	2,04 -22 2,04 β*l=	24 24 24 34,6	43 43 43 0	2 1 -2 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-4 -9 -15 ε= 0,92	0 0 0 lmd=	78331 78331 78331 Rpf=	6068 6068 6068 0	1227 1227 1227 Rft=	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 36 Instab.:l=	211 qn= 30 98,9	2,04 -22 2,04 β*l=	18 18 18 69,2	46 46 46 46	-3 1 -2 3	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	12 0 -10 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 30	78331 78331 78331 Rpf=	6068 6068 6068 0	1227 1227 1227 Rft=	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 37 Instab.:l=	9 qn= 26 117,7	2,04 -22 2,04 β*l=	22 22 18 82,4	44 44 43 43	-3 1 -3 3	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	13 0 -14 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 36	78331 78331 78331 Rpf=	6068 6068 6068 0	1227 1227 1227 Rft=	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 38 Instab.:l=	12 qn= 25 117,7	2,04 -22 2,04 β*l=	24 24 24 82,4	57 57 57 56	-3 2 -2 3	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	14 -1 -12 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 36	78331 78331 78331 Rpf=	6068 6068 6068 0	1227 1227 1227 Rft=	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 39 Instab.:l=	4 qn= 27 58,8	2,04 -22 2,04 β*l=	22 22 22 41,2	40 40 40 0	-1 1 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	9 0 -4 ε= 0,92	0 0 0 lmd=	78331 78331 78331 Rpf=	6068 6068 6068 0	1227 1227 1227 Rft=	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 40 Instab.:l=	26 qn= 4 58,8	2,04 -22 2,04 β*l=	22 22 22 41,2	40 40 40 0	1 1 -2 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	2 0 -12 ε= 0,92	0 0 0 lmd=	78331 78331 78331 Rpf=	6068 6068 6068 0	1227 1227 1227 Rft=	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 41 Instab.:l=	27 qn= 28 117,7	2,04 -22 2,04 β*l=	19 22 14 82,4	42 43 43 43	-3 1 -3 3	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	13 0 -14 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 36	78331 78331 78331 Rpf=	6068 6068 6068 0	1227 1227 1227 Rft=	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 42 Instab.:l=	7 qn= 130 41,2	2,04 -22 2,04 β*l=	28 22 22 28,8	169 174 174 0	-15 -7 0 0	0 0 0 0	1 1 1 0	0 1 30 cl= 1	41 35 30 ε= 0,92	0 0 0 lmd=	78331 78331 78331 Rpf=	6068 6068 6068 0	1227 1227 1227 Rft=	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 43 Instab.:l=	130 qn= 0 8,8	2,04 -22 2,04 β*l=	22 22 15 6,2	73 73 71 0	-1 4 9 0	0 0 0 0	1 1 1 0	0 1 110 cl= 1	110 109 110 ε= 0,92	0 0 0 lmd=	78331 78331 78331 Rpf=	6068 6068 6068 0	1227 1227 1227 Rft=	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 44 Instab.:l=	13 qn= 30 117,7	2,04 -22 2,04 β*l=	26 26 26 82,4	59 59 59 59	-1 2 -3 3	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 -15 cl= 1	12 0 -15 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 36	78331 78331 78331 Rpf=	6068 6068 6068 0	1227 1227 1227 Rft=	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 45 Instab.:l=	25 qn= 0 10,0	2,04 -22 2,04 β*l=	22 22 22 7,0	66 66 66 0	17 13 8 0	0 0 0 0	-1 -1 -1 cl= 1	-89 -90 -91 ε= 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 Rpf=	78331 78331 78331 0	6068 6068 6068 Rft=	1227 1227 1227 0	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd (kg/cmq)	fy rid	Rap %	
Sez.N. 187	133	2,04		15	161	2	0	-1	-39	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		15	161	-6	0	-1	-44	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 46	7	2,04		26	155	-15	0	-1	-50	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	38,8	$\beta^*l=$	27,2		0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 109	9	4,54		14	-491	1	0	0	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	0		14	-568	0	0	0	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 47	9	2,04		14	-644	-1	0	0	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-644	1	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	49	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 109	12	4,54		18	-501	0	0	0	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	0		18	-578	-1	0	0	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 48	12	2,04		18	-654	-2	0	0	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-654	1	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	49	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 109	13	4,54		18	-731	5	0	0	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	0		18	-808	3	0	0	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 49	13	2,04		18	-884	1	-1	0	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-884	3	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	49	Rpf=	1	Rft=	1				
Sez.N. 109	25	4,54		18	-734	-3	0	0	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	0		18	-811	-3	0	0	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 50	25	2,04		18	-887	-2	-1	0	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-887	3	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	49	Rpf=	1	Rft=	1				
Sez.N. 109	26	4,54		14	-596	-4	0	0	3	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	0		14	-673	-1	0	0	3	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 51	26	2,04		14	-750	2	0	0	3	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-750	2	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	49	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 109	27	4,54		14	-583	5	0	0	-3	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	0		14	-659	1	0	0	-3	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 52	27	2,04		14	-736	-3	0	0	-3	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-736	2	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	49	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 109	28	4,54		16	-470	-1	0	0	1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	0		16	-547	0	0	0	1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 53	28	2,04		16	-623	1	0	0	1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-623	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	49	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 109	30	4,54		20	-476	0	0	0	1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	0		20	-552	1	0	0	1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 54	30	2,04		20	-629	2	0	0	1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-629	1	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	49	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 109	108	4,54		28	-434	1	0	0	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	0		28	-511	0	0	0	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 55	108	2,04		28	-587	0	0	0	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-587	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	49	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 109	110	4,54		26	-451	0	0	0	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	0		26	-527	0	0	0	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 56	110	2,04		26	-604	0	0	0	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-604	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	49	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 187	9	4,54		18	20	-1	0	0	8	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		18	20	1	0	0	0	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 57	205	4,54		20	20	-4	0	0	-14	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$	69,2		20	4	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	30	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 187	9	4,54		19	46	-4	0	0	14	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		26	47	0	0	0	-1	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 58	26	4,54		18	47	-3	0	0	-13	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		46	4	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	36	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 187	28	4,54		20	20	-1	0	0	8	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		20	20	1	0	0	-1	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 59	208	4,54		18	20	-4	0	0	-14	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2		20	4	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	30	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 187	208	4,54		18	10	4	0	0	-11	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		18	10	4	0	0	-11	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 60	108	4,54		18	10	-4	0	0	-22	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	49,5	$\beta^*l=$	34,6		0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 187	108	4,54		14	10	-3	0	0	19	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE200	qn=	-22		14	10	-3	0	0	18	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 61	211	4,54		14	10	3	0	0	8	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	49,3	$\beta^*l=$	34,5	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	211	4,54		14	21	-3	0	0	13	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		14	21	-3	0	0	12	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 62	30	4,54		15	21	-1	0	0	-9	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	99,0	$\beta^*l=$	69,3	21	3	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 30	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	205	4,54		20	10	4	0	0	-9	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		20	10	3	0	0	-9	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 63	110	4,54		20	10	-3	0	0	-20	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	49,4	$\beta^*l=$	34,6	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	110	4,54		14	10	-3	0	0	18	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		14	10	-3	0	0	17	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 64	215	4,54		14	10	3	0	0	7	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	49,4	$\beta^*l=$	34,6	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	215	4,54		16	22	-3	0	0	13	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		16	22	-3	0	0	12	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 65	12	4,54		13	22	-1	0	0	-9	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$	69,3	22	3	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 30	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	12	4,54		22	54	-2	0	0	11	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		22	54	1	0	0	0	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 66	25	4,54		16	53	-5	0	0	-16	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	54	5	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 36	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	4	4,54		14	-19	22	0	0	-103	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		26	-13	20	0	0	-100	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 67	136	4,54		14	-19	-9	0	0	-110	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	29,4	$\beta^*l=$	20,6	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	26	4,54		26	149	11	0	0	-92	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		26	149	-3	0	0	-95	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 68	134	4,54		20	148	-17	0	0	-97	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	29,4	$\beta^*l=$	20,6	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	27	4,54		19	44	-3	0	0	12	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		19	44	0	0	0	-1	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 69	28	4,54		18	43	-4	0	0	-14	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	43	4	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 36	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	7	4,54		18	38	20	0	0	-81	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		14	54	8	0	0	-73	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 70	76	4,54		22	46	-4	0	0	-83	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	29,4	$\beta^*l=$	20,6	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	13	4,54		14	51	-5	0	0	15	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		22	49	-4	0	0	14	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 71	30	4,54		16	52	-2	0	0	-11	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	52	5	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 36	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	25	4,54		15	172	15	0	-1	-118	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		22	174	-3	0	-1	-119	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 72	131	4,54		23	170	-21	0	0	-127	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	29,4	$\beta^*l=$	20,6	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 109	9	7,04		20	-119	-16	11	7	9	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	0		14	-307	-4	0	0	8	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 73	9	4,54		14	-384	6	0	0	8	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-384	6	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 109	12	7,04		16	-152	-17	-11	-7	10	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	0		18	-339	-3	0	0	9	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 74	12	4,54		18	-415	8	0	0	9	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-415	6	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 109	13	7,04		15	-245	0	-14	-7	-2	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	0		28	-331	-2	0	0	-2	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 75	13	4,54		28	-408	-4	1	0	-2	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-400	3	6	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 109	25	7,04		13	-269	-1	-14	-7	2	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	0		18	-367	2	3	4	3	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd (kg*m)	f y rid	Rap %	
Asta: 76	25	4,54		18	-443	5	-2	4	3	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-424	3	6	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 109	26	7,04		18	-265	2	14	7	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200 qn=	0			14	-362	2	-3	-5	1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 77	26	4,54		14	-439	2	2	-5	1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-418	2	6	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 109	27	7,04		17	-259	0	14	7	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200 qn=	0			24	-351	-1	-1	-1	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 78	27	4,54		24	-428	-3	1	-1	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-415	2	6	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 109	28	7,04		17	-103	15	12	7	-8	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200 qn=	0			15	-262	4	0	0	-7	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 79	28	4,54		15	-339	-5	0	0	-7	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-261	7	5	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 109	30	7,04		13	-127	15	-12	-7	-9	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200 qn=	0			19	-287	3	0	0	-7	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 80	30	4,54		19	-363	-6	0	0	-7	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-286	6	5	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 109	108	7,04		20	15	-3	0	0	2	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200 qn=	0			23	-64	0	0	0	2	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 81	108	4,54		23	-140	2	0	0	2	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-139	1	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 109	110	7,04		14	2	0	1	1	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200 qn=	0			22	-76	0	0	0	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 82	110	4,54		26	-153	0	0	0	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-151	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	4	7,04		19	0	5	0	0	-17	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200 qn=	-22			19	0	-1	0	0	-24	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 83	26	7,04		19	0	-9	0	0	-30	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$	41,2		0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	7	7,04		14	0	6	0	0	-20	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200 qn=	-22			14	0	-1	0	0	-27	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 84	13	7,04		14	0	-10	0	0	-33	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	58,9	$\beta^*l=$	41,2		0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 105	81	7,04		16	0	-39	0	0	130	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160 qn=	-77			16	0	24	0	0	85	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 85	87	7,04		16	0	60	0	0	39	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	117,5	$\beta^*l=$	82,3		0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 105	242	7,04		20	0	-97	0	0	163	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160 qn=	-77			20	0	9	0	0	102	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 86	84	7,04		20	0	63	0	0	44	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	153,9	$\beta^*l=$	107,7		0	97	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 26	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 978	79	7,04		26	0	-55	0	0	160	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	1	
ann_4 qn=	-21			26	0	-26	0	0	157	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	1	
Asta: 87	238	7,04		23	0	3	0	0	152	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	0	
Instab.:l=	36,8	$\beta^*l=$	25,7		0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 978	277	7,04		14	0	-65	0	0	94	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	1	
ann_4 qn=	-21			22	0	-34	0	0	86	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	1	
Asta: 88	245	7,04		22	0	-7	0	0	79	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	0	
Instab.:l=	67,3	$\beta^*l=$	47,1		0	65	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 979	84	7,04		19	-127	4	-11	-7	-2	4	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
ctrv-ann_1 qn=	-7			19	-122	2	-7	-7	-5	4	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
Asta: 89	62	7,91		19	-116	-2	-3	-7	-9	4	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		-127	3	8	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=	0						
Sez.N. 979	96	7,04		19	-219	0	-8	-4	3	3	42763	1342	1342	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1 qn=	-7			19	-214	0	-6	-4	0	3	42763	1342	1342	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 90	63	7,91		19	-208	-1	-4	-4	-4	3	42763	1342	1342	15717	15717	1166	2750	0	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		-219	1	6	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=	0						
Sez.N. 979	63	7,91		14	-248	-1	-2	2	6	-2	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1 qn=	-7			14	-258	2	-4	2	0	-2	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 91	102	7,04		14	-259	2	-5	2	-1	-2	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Instab.:=	105,0	β*I=	73,5		-196	3	6	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=	0					
Sez.N. 979	62	7,91	14	-466	-2	-3	2	9	-2	42763	1334	1334	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7	14	-471	1	-4	2	5	-2	42763	1334	1334	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 92	90	7,04	14	-477	3	-6	2	2	-2	42763	1334	1334	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:=	105,0	β*I=	73,5	-469	2	5	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 20	Rpf= 2	Rft=	0						
Sez.N. 195	25	7,04	18	0	546	0	0	-657	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	3	
IPE300	qn=	-42	18	0	216	0	0	-678	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 93	199	7,04	16	0	-151	0	0	-570	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:=	99,1	β*I=	69,3	0	546	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 979	87	7,04	15	-134	4	11	8	-2	-4	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
ctrv-ann_1	qn=	-7	15	-129	2	7	8	-5	-4	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
Asta: 94	66	7,91	15	-124	-2	3	8	-9	-4	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
Instab.:=	105,0	β*I=	73,5	-134	3	8	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=	0						
Sez.N. 979	99	7,04	15	-208	-1	8	5	3	-3	42763	1342	1342	15717	15717	1166	2750	0	
ctrv-ann_1	qn=	-7	15	-204	0	6	5	0	-3	42763	1342	1342	15717	15717	1166	2750	0	
Asta: 95	65	7,91	15	-197	-1	3	5	-4	-3	42763	1343	1343	15717	15717	1166	2750	0	
Instab.:=	105,0	β*I=	73,5	-208	1	6	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=	0						
Sez.N. 979	65	7,91	18	-257	-1	2	-3	6	2	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7	18	-267	2	4	-3	0	2	42763	1340	1340	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 96	105	7,04	18	-268	2	5	-3	-1	2	42763	1340	1340	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:=	105,0	β*I=	73,5	-211	3	6	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=	0						
Sez.N. 979	66	7,91	18	-471	-2	3	-3	9	3	42763	1334	1334	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7	18	-476	1	4	-3	5	3	42763	1334	1334	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 97	93	7,04	18	-481	3	6	-3	1	3	42763	1334	1334	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:=	105,0	β*I=	73,5	-473	2	5	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 20	Rpf= 2	Rft=	0						
Sez.N. 977	9	7,04	18	0	66	0	0	-98	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
ann_03	qn=	-37	17	0	13	0	0	-116	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
Asta: 98	205	7,04	18	0	-49	0	0	-135	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
Instab.:=	98,9	β*I=	69,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 977	110	7,04	26	0	1	0	0	12	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
ann_03	qn=	-37	14	0	6	0	0	16	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
Asta: 99	215	7,04	14	0	9	0	0	7	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
Instab.:=	49,4	β*I=	34,6	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	12	7,04	18	0	4	0	0	7	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22	22	0	5	0	0	0	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 100	25	7,04	19	0	-4	0	0	-20	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:=	117,7	β*I=	82,4	0	5	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 36	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	25	7,04	15	0	-5	0	0	22	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22	18	0	0	0	0	9	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 101	7	7,04	15	0	4	0	0	9	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:=	58,8	β*I=	41,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 195	13	7,04	20	0	543	0	0	-660	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	3	
IPE300	qn=	-42	20	0	212	0	0	-681	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 102	200	7,04	15	0	-157	0	0	-583	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:=	99,1	β*I=	69,3	0	543	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 187	13	7,04	18	0	-2	0	0	17	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22	15	0	5	0	0	-1	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 103	30	7,04	27	0	3	0	0	-10	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:=	117,7	β*I=	82,4	0	5	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 36	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 977	30	7,04	16	0	67	0	0	-101	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
ann_03	qn=	-37	15	0	12	0	0	-119	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
Asta: 104	211	7,04	16	0	-51	0	0	-137	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
Instab.:=	99,0	β*I=	69,3	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 977	108	7,04	14	0	15	0	0	-57	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
ann_03	qn=	-37	28	0	3	0	0	0	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
Asta: 105	208	7,04	14	0	-18	0	0	-75	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
Instab.:=	49,5	β*I=	34,6	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	28	7,04	23	0	3	0	0	9	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22	19	0	5	0	0	0	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 106	27	7,04	14	0	-3	0	0	-18	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:=	117,7	β*I=	82,4	0	5	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 36	Rpf= 0	Rft=	0						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg/cmq	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 107 Instab.:l=	27 qn= 4 58,8	7,04 -22 7,04 $\beta^*l=$	18 18 18 41,2	0 0 0 0	-7 0 5 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	26 19 13 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	78331 78331 78331 lmd=	6068 6068 6068 0	1227 1227 1227 0	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 108 Instab.:l=	26 qn= 9 117,7	7,04 -22 7,04 $\beta^*l=$	15 18 14 82,4	0 0 0 0	-3 5 4 5	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	19 -1 -8 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	78331 78331 78331 lmd=	6068 6068 6068 36	1227 1227 1227 0	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 977 ann_03 Asta: 109 Instab.:l=	26 qn= 206 98,8	7,04 -37 7,04 $\beta^*l=$	18 18 14 69,2	0 0 0 0	280 80 -132 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-395 -414 -362 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	128458 128458 128458 lmd=	10369 10369 10369 0	3409 3409 3409 0	54033 54033 54033 0	29502 29502 29502 0	344 344 344 0	2750 2750 2750 0	3 1 1 0	
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 110 Instab.:l=	26 qn= 224 98,7	7,04 -42 7,04 $\beta^*l=$	14 14 20 69,1	0 0 0 0	546 210 -162 546	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-665 -685 -589 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	147983 147983 147983 lmd=	17280 17280 17280 20	3444 3444 3444 0	54033 54033 54033 0	40775 40775 40775 3	384 384 384 0	2750 2750 2750 0	3 1 1 0	
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 111 Instab.:l=	27 qn= 225 98,7	7,04 -42 7,04 $\beta^*l=$	16 16 19 69,1	0 0 0 0	542 217 -145 542	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-647 -668 -570 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	147983 147983 147983 lmd=	17280 17280 17280 20	3444 3444 3444 0	54033 54033 54033 0	40775 40775 40775 3	384 384 384 0	2750 2750 2750 0	3 1 1 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 112 Instab.:l=	9 qn= 277 86,1	7,04 -22 7,04 $\beta^*l=$	14 14 14 60,2	0 0 0 0	158 39 -84 158	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-271 -281 -290 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	78331 78331 78331 lmd=	6068 6068 6068 26	1227 1227 1227 0	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	3 1 1 0	
Sez.N. 977 ann_03 Asta: 113 Instab.:l=	27 qn= 207 98,8	7,04 -37 7,04 $\beta^*l=$	18 18 14 69,2	0 0 0 0	262 85 -107 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-350 -368 -320 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	128458 128458 128458 lmd=	10369 10369 10369 0	3409 3409 3409 0	54033 54033 54033 0	29502 29502 29502 0	344 344 344 0	2750 2750 2750 0	3 1 1 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 114 Instab.:l=	12 qn= 274 87,0	7,04 -22 7,04 $\beta^*l=$	18 18 26 60,9	0 0 0 0	157 43 -76 157	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-257 -267 -276 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	78331 78331 78331 lmd=	6068 6068 6068 27	1227 1227 1227 0	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 0	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	3 1 1 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 115 Instab.:l=	28 qn= 114 117,8	7,04 -22 7,04 $\beta^*l=$	14 14 22 82,5	0 0 0 0	135 1 -141 141	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-221 -234 -247 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	78331 78331 78331 lmd=	6068 6068 6068 36	1227 1227 1227 0	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 2	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	2 0 2 0	
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 116 Instab.:l=	28 qn= 226 98,7	7,04 -42 7,04 $\beta^*l=$	16 16 19 69,1	0 0 0 0	512 185 -172 512	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-653 -674 -648 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	147983 147983 147983 lmd=	17280 17280 17280 20	3444 3444 3444 0	54033 54033 54033 0	40775 40775 40775 3	384 384 384 0	2750 2750 2750 0	3 1 1 0	
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 117 Instab.:l=	30 qn= 201 99,1	7,04 -42 7,04 $\beta^*l=$	20 20 15 69,3	0 0 0 0	513 185 -172 513	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-652 -673 -647 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	147983 147983 147983 lmd=	17280 17280 17280 20	3444 3444 3444 0	54033 54033 54033 0	40775 40775 40775 3	384 384 384 0	2750 2750 2750 0	3 1 1 0	
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 118 Instab.:l=	12 qn= 198 99,1	7,04 -42 7,04 $\beta^*l=$	18 18 16 69,3	0 0 0 0	504 179 -174 504	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-648 -669 -631 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	147983 147983 147983 lmd=	17280 17280 17280 20	3444 3444 3444 0	54033 54033 54033 0	40775 40775 40775 3	384 384 384 0	2750 2750 2750 0	3 1 1 0	
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 119 Instab.:l=	9 qn= 223 98,7	7,04 -42 7,04 $\beta^*l=$	14 14 20 69,1	0 0 0 0	503 178 -174 503	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-650 -670 -632 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	147983 147983 147983 lmd=	17280 17280 17280 20	3444 3444 3444 0	54033 54033 54033 0	40775 40775 40775 3	384 384 384 0	2750 2750 2750 0	3 1 1 0	
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 120 Instab.:l=	30 qn= 116 117,8	7,04 -22 7,04 $\beta^*l=$	18 15 18 82,5	0 0 0 0	134 -1 -142 142	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-222 -231 -248 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	78331 78331 78331 lmd=	6068 6068 6068 36	1227 1227 1227 0	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 2	160 160 160 0	2750 2750 2750 0	2 0 2 0	
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 121 Instab.:l=	172 qn= 81 36,2	7,04 -77 7,04 $\beta^*l=$	16 16 16 25,3	0 0 0 0	-91 -64 -39 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	158 144 130 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	149190 149190 149190 lmd=	9734 9734 9734 0	4674 4674 4674 0	69117 69117 69117 0	27930 27930 27930 0	497 497 497 0	2750 2750 2750 0	1 1 0 0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg/cmq	fy rid	Rap %	
Sez.N. 105	5	7,04		14	0	-43	0	0	522	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-1087		22	0	82	0	0	-15	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 122	221	7,04		19	0	-58	0	0	-553	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	98,8	$\beta^*l=$		69,1	0	82	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 105	3	7,04		20	0	-11	0	0	69	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-182		21	0	3	0	0	-1	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 123	203	7,04		28	0	-31	0	0	-111	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab. l=	98,8	$\beta^*l=$		69,2	0	31	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 105	145	7,04		14	0	5	0	0	57	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-182		14	0	14	0	0	-6	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 124	204	7,04		14	0	-28	0	0	-123	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab. l=	98,9	$\beta^*l=$		69,2	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 105	146	7,04		15	0	-5	0	0	85	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-182		18	0	15	0	0	-5	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 125	197	7,04		21	0	-10	0	0	-95	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab. l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	15	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 105	96	7,04		20	0	-43	0	0	132	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-77		19	0	22	0	0	85	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 126	102	7,04		19	0	60	0	0	40	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 105	90	7,04		22	0	33	0	0	-37	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-77		23	0	10	0	0	-2	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 127	96	7,04		22	0	-65	0	0	-128	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	52	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 105	84	7,04		20	0	57	0	0	-19	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-77		20	0	32	0	0	-64	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 128	90	7,04		27	0	-21	0	0	-108	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab. l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	57	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 105	102	7,04		19	0	107	0	0	-209	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-43		14	0	-15	0	0	-166	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 129	156	7,04		19	0	-137	0	0	-254	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 105	99	7,04		14	0	-42	0	0	127	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-77		15	0	23	0	0	84	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 130	105	7,04		15	0	59	0	0	38	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 105	93	7,04		26	0	32	0	0	-36	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-77		16	0	10	0	0	-4	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 131	99	7,04		26	0	-64	0	0	-128	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	51	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 105	87	7,04		16	0	56	0	0	-18	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-77		16	0	32	0	0	-63	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 132	93	7,04		23	0	-21	0	0	-107	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab. l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	56	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 105	105	7,04		15	0	106	0	0	-207	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-43		18	0	-14	0	0	-165	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 133	153	7,04		15	0	-135	0	0	-252	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 105	155	7,04		13	0	-139	0	0	616	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-1087		15	0	35	0	0	-34	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 134	202	7,04		18	0	-66	0	0	-468	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	99,6	$\beta^*l=$		69,7	0	139	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 105	154	7,04		17	0	-141	0	0	618	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-1087		24	0	35	0	0	-27	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 135	209	7,04		22	0	-61	0	0	-457	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	98,9	$\beta^*l=$		69,2	0	141	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 61	191	7,04		16	0	-1	0	0	-1	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		16	0	-3	0	0	-8	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 136	144	7,04		16	0	-9	0	0	-16	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab. l=	86,8	$\beta^*l=$		60,7	0	9	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	24	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 975	198	7,04		16	0	-147	0	0	-28	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd (kg*m)	fy rid Kg/cmq	Rap %	
ann_01	qn=	-39		16	0	-165	0	0	-47	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Asta: 137	192	7,04		16	0	-193	0	0	-67	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0	0	193	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 61	192	7,04		16	0	4	0	0	4	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		16	0	5	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 138	193	7,04		15	0	-3	0	0	-16	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	5	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 976	192	7,04		16	0	-154	0	0	212	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2	
ann_02	qn=	-34		24	0	-54	0	0	190	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Asta: 139	87	7,04		16	0	39	0	0	178	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	0	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0	0	0	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 61	197	7,04		17	0	1	0	0	-7	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		18	0	-4	0	0	-14	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 140	143	7,04		18	0	-11	0	0	-21	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	86,8	$\beta^*l=$	60,7	0	11	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 61	198	7,04		18	0	6	0	0	1	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		18	0	6	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 141	199	7,04		14	0	-5	0	0	-19	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	6	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 975	199	7,04		16	0	-150	0	0	-26	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
ann_01	qn=	-39		16	0	-167	0	0	-46	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Asta: 142	193	7,04		16	0	-194	0	0	-65	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0	0	194	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 61	199	7,04		15	0	-2	0	0	9	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		17	0	1	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 143	200	7,04		16	0	-3	0	0	-10	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	3	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 975	200	7,04		16	0	-136	0	0	-19	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
ann_01	qn=	-39		15	0	-150	0	0	-40	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Asta: 144	194	7,04		15	0	-174	0	0	-59	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0	0	174	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 61	200	7,04		13	0	-3	0	0	16	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		19	0	5	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 145	201	7,04		19	0	5	0	0	-3	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	5	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 975	201	7,04		15	0	-149	0	0	-2	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
ann_01	qn=	-39		15	0	-155	0	0	-21	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Asta: 146	195	7,04		15	0	-170	0	0	-40	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0	0	170	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 61	201	7,04		16	0	8	0	0	-20	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		17	0	-5	0	0	-28	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 147	151	7,04		28	0	-23	0	0	-37	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Instab.:l=	104,9	$\beta^*l=$	73,5	0	23	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 105	196	7,04		15	0	-56	0	0	550	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-1087		22	0	83	0	0	13	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 148	2	7,04		18	0	-43	0	0	-523	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0	0	83	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 105	202	7,04		18	0	-69	0	0	545	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-1087		15	0	68	0	0	9	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 149	196	7,04		18	0	-61	0	0	-527	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$	69,0	0	69	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 61	193	7,04		15	0	-3	0	0	10	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		20	0	0	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 150	194	7,04		14	0	-3	0	0	-10	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	3	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 61	195	7,04		15	0	4	0	0	-15	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		18	0	-6	0	0	-22	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 151	152	7,04		15	0	-21	0	0	-33	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5	0	21	0		cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 976	195	7,04		15	0	-133	0	0	184	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2	
ann_02	qn=	-34		15	0	-46	0	0	167	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg	fy rid kg/cmq	Rap %
Asta: 152	105	7,04		15	0	32	0	0	150	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	0
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 976	193	7,04		16	0	-151	0	0	218	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2
ann_02	qn=	-34		24	0	-49	0	0	195	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1
Asta: 153	93	7,04		16	0	47	0	0	184	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 976	194	7,04		15	0	-136	0	0	198	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2
ann_02	qn=	-34		23	0	-43	0	0	173	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1
Asta: 154	99	7,04		16	0	42	0	0	163	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 61	194	7,04		22	0	-3	0	0	13	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0
HEA100	qn=	-17		15	0	3	0	0	-1	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0
Asta: 155	195	7,04		15	0	2	0	0	-6	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	3	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 975	224	7,04		20	0	-139	0	0	-36	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1
ann_01	qn=	-39		20	0	-161	0	0	-55	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1
Asta: 156	217	7,04		20	0	-194	0	0	-74	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$		69,2	0	194	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 976	217	7,04		20	0	-151	0	0	217	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2
ann_02	qn=	-34		28	0	-49	0	0	194	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1
Asta: 157	90	7,04		20	0	46	0	0	183	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$		69,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 61	204	7,04		27	0	0	0	0	-34	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0
HEA100	qn=	-17		22	0	-4	0	0	-36	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0
Asta: 158	240	7,04		22	0	-7	0	0	-38	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0
Instab.:l=	19,7	$\beta^*l=$		13,8	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 975	225	7,04		20	0	-145	0	0	-9	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1
ann_01	qn=	-39		19	0	-154	0	0	-30	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1
Asta: 159	218	7,04		19	0	-174	0	0	-49	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$		69,2	0	174	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 976	218	7,04		19	0	-136	0	0	198	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2
ann_02	qn=	-34		27	0	-43	0	0	174	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1
Asta: 160	96	7,04		20	0	43	0	0	163	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$		69,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 61	241	7,04		26	0	-24	0	0	39	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1
HEA100	qn=	-17		14	0	2	0	0	26	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0
Asta: 161	215	7,04		22	0	17	0	0	14	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$		107,8	0	24	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 975	226	7,04		19	0	-148	0	0	-5	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1
ann_01	qn=	-39		19	0	-155	0	0	-24	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1
Asta: 162	219	7,04		19	0	-172	0	0	-43	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$		69,2	0	172	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 976	219	7,04		19	0	-134	0	0	189	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2
ann_02	qn=	-34		19	0	-45	0	0	172	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1
Asta: 163	102	7,04		19	0	35	0	0	155	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	0
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$		69,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 61	244	7,04		14	0	-15	0	0	23	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1
HEA100	qn=	-17		14	0	-2	0	0	10	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0
Asta: 164	223	7,04		18	0	1	0	0	-2	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0
Instab.:l=	153,9	$\beta^*l=$		107,7	0	15	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 975	223	7,04		20	0	-147	0	0	-25	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1
ann_01	qn=	-39		20	0	-164	0	0	-44	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1
Asta: 165	216	7,04		20	0	-191	0	0	-64	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$		69,2	0	191	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 976	216	7,04		20	0	-152	0	0	210	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2
ann_02	qn=	-34		28	0	-53	0	0	189	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1
Asta: 166	84	7,04		20	0	39	0	0	176	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	0
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$		69,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 61	243	7,04		20	0	-13	0	0	20	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1
HEA100	qn=	-17		24	0	-2	0	0	7	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0
Asta: 167	216	7,04		13	0	-2	0	0	-6	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	153,9	β*I=	107,7		0	13	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 42	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 105	221	7,04	14	0	-62	0	0	0	530	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-1087	19	0	68	0	0	0	-8	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 168	222	7,04	14	0	-70	0	0	0	-545	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:=	98,9	β*I=	69,2	0	70	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 105	222	7,04	14	0	-65	0	0	0	457	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-1087	19	0	32	0	0	0	-23	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 169	154	7,04	17	0	-138	0	0	0	-607	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:=	97,8	β*I=	68,5	0	138	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 105	203	7,04	28	0	-35	0	0	0	95	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-182	28	0	-9	0	0	0	6	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 170	227	7,04	14	0	-29	0	0	0	-86	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:=	98,7	β*I=	69,1	0	35	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 105	227	7,04	14	0	-20	0	0	0	116	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-182	14	0	17	0	0	0	-1	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 171	145	7,04	14	0	6	0	0	0	-64	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:=	99,3	β*I=	69,5	0	0	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 977	205	7,04	15	0	-7	0	0	0	24	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
ann_03	qn=	-37	18	0	4	0	0	0	0	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
Asta: 172	110	7,04	22	0	1	0	0	0	0	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
Instab.:=	49,4	β*I=	34,6	0	0	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 61	205	7,04	14	0	16	0	0	0	-14	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17	14	0	5	0	0	0	-24	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 173	206	7,04	14	0	-12	0	0	0	-34	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Instab.:=	117,7	β*I=	82,4	0	16	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 977	206	7,04	14	0	-126	0	0	0	31	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
ann_03	qn=	-37	22	0	-115	0	0	0	11	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
Asta: 174	212	7,04	26	0	-114	0	0	0	-9	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
Instab.:=	98,9	β*I=	69,2	0	126	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 19	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 61	206	7,04	14	0	-11	0	0	0	14	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	14	0	-6	0	0	0	4	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 175	207	7,04	14	0	-6	0	0	0	-6	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:=	117,7	β*I=	82,4	0	11	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 977	207	7,04	14	0	-134	0	0	0	49	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
ann_03	qn=	-37	26	0	-115	0	0	0	28	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
Asta: 176	213	7,04	18	0	-105	0	0	0	9	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
Instab.:=	98,9	β*I=	69,2	0	134	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 19	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 61	207	7,04	14	0	-14	0	0	0	36	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17	14	0	4	0	0	0	26	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 177	208	7,04	14	0	17	0	0	0	16	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Instab.:=	117,9	β*I=	82,6	0	17	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 977	208	7,04	20	0	-51	0	0	0	138	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
ann_03	qn=	-37	19	0	13	0	0	0	119	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
Asta: 178	28	7,04	20	0	67	0	0	0	101	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
Instab.:=	98,8	β*I=	69,2	0	0	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 61	208	7,04	26	0	33	0	0	0	-56	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17	18	0	3	0	0	0	-64	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 179	149	7,04	22	0	-35	0	0	0	-74	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	2	
Instab.:=	105,2	β*I=	73,6	0	35	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 977	211	7,04	18	0	-15	0	0	0	69	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
ann_03	qn=	-37	15	0	4	0	0	0	-19	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
Asta: 180	108	7,04	18	0	15	0	0	0	51	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	0	
Instab.:=	49,3	β*I=	34,5	0	0	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 61	211	7,04	22	0	34	0	0	0	-57	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17	14	0	3	0	0	0	-65	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 181	150	7,04	26	0	-35	0	0	0	-74	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	2	
Instab.:=	104,9	β*I=	73,4	0	35	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 61	212	7,04	18	0	-10	0	0	0	4	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	18	0	-10	0	0	0	-6	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 182	213	7,04	18	0	-16	0	0	0	-16	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Instab.:=	117,7	β*I=	82,4	0	16	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=	1						

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg/cmq	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 977 ann_03 Asta: 183 Instab.:l=	212 qn= 25 98,8	7,04 -37 7,04 β*l=	18 14 14 69,2	0 0 0 0	-109 84 262 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	320 371 353 ε=	0 0 0 0,92	128458 128458 128458 lmd=	10369 10369 10369 0	3409 3409 3409 Rpf=	54033 54033 54033 0	29502 29502 29502 Rft=	344 344 344 0	2750 2750 2750 0	1 1 3 0	
Sez.N. 977 ann_03 Asta: 184 Instab.:l=	213 qn= 13 98,8	7,04 -37 7,04 β*l=	18 14 14 69,2	0 0 0 0	-135 78 280 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	364 417 399 ε=	0 0 0 0,92	128458 128458 128458 lmd=	10369 10369 10369 0	3409 3409 3409 Rpf=	54033 54033 54033 0	29502 29502 29502 Rft=	344 344 344 0	2750 2750 2750 0	1 1 3 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 185 Instab.:l=	213 qn= 211 118,5	7,04 -17 7,04 β*l=	18 18 18 83,0	0 0 0 0	-3 7 11 11	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	22 12 2 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 33	1131 1131 1131 Rpf=	27367 27367 27367 0	11997 11997 11997 Rft=	117 117 117 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 977 ann_03 Asta: 186 Instab.:l=	215 qn= 12 98,9	7,04 -37 7,04 β*l=	14 14 14 69,3	0 0 0 0	-52 12 66 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	137 119 101 ε=	0 0 0 0,92	128458 128458 128458 lmd=	10369 10369 10369 0	3409 3409 3409 Rpf=	54033 54033 54033 0	29502 29502 29502 Rft=	344 344 344 0	2750 2750 2750 0	0 0 1 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 187 Instab.:l=	215 qn= 212 117,1	7,04 -17 7,04 β*l=	18 18 18 81,9	0 0 0 0	12 6 -5 12	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-5 -15 -24 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 32	1131 1131 1131 Rpf=	27367 27367 27367 0	11997 11997 11997 Rft=	117 117 117 1	2750 2750 2750 0	1 0 0 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 188 Instab.:l=	223 qn= 224 117,7	7,04 -17 7,04 β*l=	14 14 18 82,4	0 0 0 0	3 4 -2 4	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	6 0 -14 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 32	1131 1131 1131 Rpf=	27367 27367 27367 0	11997 11997 11997 Rft=	117 117 117 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 189 Instab.:l=	224 qn= 225 117,7	7,04 -17 7,04 β*l=	20 15 18 82,4	0 0 0 0	-5 1 0 5	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	14 0 -6 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 32	1131 1131 1131 Rpf=	27367 27367 27367 0	11997 11997 11997 Rft=	117 117 117 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 190 Instab.:l=	225 qn= 226 117,7	7,04 -17 7,04 β*l=	22 14 14 82,4	0 0 0 0	-6 4 7 7	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	21 11 1 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 32	1131 1131 1131 Rpf=	27367 27367 27367 0	11997 11997 11997 Rft=	117 117 117 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 191 Instab.:l=	226 qn= 148 104,4	7,04 -17 7,04 β*l=	20 13 28 73,1	0 0 0 0	6 -5 -22 22	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-18 -26 -35 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 29	1131 1131 1131 Rpf=	27367 27367 27367 0	11997 11997 11997 Rft=	117 117 117 1	2750 2750 2750 0	0 0 1 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 192 Instab.:l=	216 qn= 217 117,7	7,04 -17 7,04 β*l=	20 20 19 82,4	0 0 0 0	3 4 -2 4	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	5 0 -14 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 32	1131 1131 1131 Rpf=	27367 27367 27367 0	11997 11997 11997 Rft=	117 117 117 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 193 Instab.:l=	217 qn= 218 117,7	7,04 -17 7,04 β*l=	19 13 26 82,4	0 0 0 0	-3 0 -3 3	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	10 0 -10 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 32	1131 1131 1131 Rpf=	27367 27367 27367 0	11997 11997 11997 Rft=	117 117 117 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 194 Instab.:l=	218 qn= 219 117,7	7,04 -17 7,04 β*l=	18 19 19 82,4	0 0 0 0	-3 3 2 3	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	14 0 -5 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 32	1131 1131 1131 Rpf=	27367 27367 27367 0	11997 11997 11997 Rft=	117 117 117 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 195 Instab.:l=	219 qn= 157 104,9	7,04 -17 7,04 β*l=	19 14 19 73,5	0 0 0 0	4 -6 -21 21	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-15 -22 -33 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 29	1131 1131 1131 Rpf=	27367 27367 27367 0	11997 11997 11997 Rft=	117 117 117 1	2750 2750 2750 0	0 0 1 0	
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 196 Instab.:l=	209 qn= 210 98,9	7,04 -1087 7,04 β*l=	22 23 18 69,2	0 0 0 0	-69 64 -69 69	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	537 0 -537 ε=	0 0 0 0,92	149190 149190 149190 lmd=	9734 9734 9734 17	4674 4674 4674 Rpf=	69117 69117 69117 0	27930 27930 27930 Rft=	497 497 497 1	2750 2750 2750 0	1 1 1 0	
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 197 Instab.:l=	210 qn= 155 98,9	7,04 -1087 7,04 β*l=	26 20 13 69,3	0 0 0 0	-61 35 -140 140	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	458 -26 -618 ε=	0 0 0 0,92	149190 149190 149190 lmd=	9734 9734 9734 17	4674 4674 4674 Rpf=	69117 69117 69117 0	27930 27930 27930 Rft=	497 497 497 1	2750 2750 2750 0	1 0 1 0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg/cmq	fy rid	Rap %	
Sez.N. 105	191	7,04		26	0	-27	0	0	101	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-182		17	0	2	0	0	-6	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 198	1	7,04		16	0	-16	0	0	-79	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	27	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 105	197	7,04		18	0	-29	0	0	75	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-182		22	0	-14	0	0	-15	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 199	191	7,04		22	0	-44	0	0	-105	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	44	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 105	204	7,04		22	0	-30	0	0	95	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-182		22	0	-5	0	0	5	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 214	214	7,04		26	0	-25	0	0	-84	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$		69,2	0	30	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 105	214	7,04		18	0	-22	0	0	118	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-182		18	0	16	0	0	-8	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 201	146	7,04		18	0	6	0	0	-62	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$		69,2	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 105	1	7,04		14	0	3	0	0	-46	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-43		23	0	-2	0	0	-50	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 202	172	7,04		15	0	-7	0	0	-55	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	19,7	$\beta^*l=$		13,8	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 105	3	7,04		23	0	-1	0	0	-44	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-43		19	0	-5	0	0	-50	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 203	242	7,04		20	0	-10	0	0	-55	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	19,7	$\beta^*l=$		13,8	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 61	203	7,04		20	0	-10	0	0	74	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		13	0	-2	0	0	62	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 204	243	7,04		20	0	5	0	0	71	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	19,7	$\beta^*l=$		13,8	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 61	227	7,04		20	0	-5	0	0	11	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		13	0	-4	0	0	2	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 205	244	7,04		13	0	-4	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	19,7	$\beta^*l=$		13,8	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 978	145	7,04		13	0	2	0	0	-58	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	0	
ann_4	qn=	-21		19	0	-4	0	0	-61	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	0	
Asta: 206	245	7,04		19	0	-10	0	0	-63	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	0	
Instab.:l=	19,7	$\beta^*l=$		13,8	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 61	240	7,04		26	0	-25	0	0	41	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17		18	0	2	0	0	28	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 207	205	7,04		26	0	18	0	0	15	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Instab.:l=	153,3	$\beta^*l=$		107,3	0	25	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	42	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 61	214	7,04		23	0	0	0	0	-34	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		26	0	-4	0	0	-36	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 208	241	7,04		26	0	-7	0	0	-38	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	19,7	$\beta^*l=$		13,8	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 978	146	7,04		18	0	1	0	0	-34	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	0	
ann_4	qn=	-21		15	0	-3	0	0	-38	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	0	
Asta: 209	238	7,04		15	0	-6	0	0	-40	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	0	
Instab.:l=	19,7	$\beta^*l=$		13,8	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 978	114	7,04		14	0	-113	0	0	190	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	2	
ann_4	qn=	-21		14	0	-27	0	0	180	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	1	
Asta: 210	154	7,04		22	0	54	0	0	171	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	1	
Instab.:l=	92,9	$\beta^*l=$		65,0	0	113	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 978	116	7,04		18	0	-114	0	0	194	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	2	
ann_4	qn=	-21		18	0	-28	0	0	184	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	1	
Asta: 211	155	7,04		26	0	54	0	0	175	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	1	
Instab.:l=	91,2	$\beta^*l=$		63,9	0	114	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 978	274	7,04		18	0	-58	0	0	-1	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	1	
ann_4	qn=	-21		18	0	-58	0	0	-4	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	1	
Asta: 212	79	7,04		18	0	-59	0	0	-7	0	72171	4563	1218	28954	18672	150	2750	1	
Instab.:l=	30,5	$\beta^*l=$		21,4	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 105	2	10,52		18	187	-57	-12	-9	33	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
HEB160	qn=	0	15	117	2	4	-9	27	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0		
Asta: 213	2	7,04	18	39	60	20	-9	33	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	39	60	20	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	85	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 105	5	10,52	14	179	-56	10	8	34	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		
HEB160	qn=	0	19	108	3	-4	9	27	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0		
Asta: 214	5	7,04	14	31	60	-19	8	34	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	31	60	19	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	85	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 109	9	8,78	22	-926	-6	5	10	15	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	22	-981	7	-4	10	15	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 215	9	7,04	15	-960	20	-38	35	15	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-1011	9	14	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	34	Rpf=	1	Rft=	1				
Sez.N. 109	12	8,78	26	-923	-7	-5	-10	15	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	26	-978	7	4	-10	15	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 216	12	7,04	19	-959	20	38	-35	16	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-1009	9	14	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	34	Rpf=	1	Rft=	1				
Sez.N. 109	13	8,78	20	-438	10	-17	-23	-9	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	23	-542	2	1	1	-2	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 217	13	7,04	20	-545	-6	23	-23	-9	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-551	4	9	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	34	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 109	25	8,78	18	-569	8	-16	-22	-9	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	18	-624	0	4	-22	-9	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 218	25	7,04	18	-676	-8	22	-22	-9	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-676	3	9	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	34	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 109	26	8,78	22	-588	10	3	5	-11	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	22	-642	0	-2	5	-11	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 219	26	7,04	22	-694	-10	-7	5	-11	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-694	4	9	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	34	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 109	27	8,78	16	-425	11	17	23	-11	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	27	-529	1	-1	-1	-4	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 220	27	7,04	16	-532	-8	-23	23	-11	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-538	4	9	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	34	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 109	28	8,78	16	-528	15	22	34	-24	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	19	-796	-7	1	-22	-25	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 221	28	7,04	16	-635	-25	-37	34	-24	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-847	11	8	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	34	Rpf=	1	Rft=	1				
Sez.N. 109	30	8,78	20	-533	16	-22	-34	-23	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	0	15	-800	-7	-2	22	-25	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 222	30	7,04	20	-640	-26	37	-34	-23	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-852	11	8	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	34	Rpf=	1	Rft=	1				
Sez.N. 105	84	8,78	20	-1428	-8	-5	-43	27	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		
HEB160	qn=	0	20	-1466	16	33	-43	27	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		
Asta: 223	84	7,04	20	-1502	39	69	-43	27	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-1502	20	40	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 105	87	8,78	14	-1422	-7	5	42	26	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		
HEB160	qn=	0	14	-1460	16	-32	42	26	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		
Asta: 224	87	7,04	16	-1447	40	-69	43	27	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-1496	20	38	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 105	90	8,78	20	-953	21	-3	-38	-29	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		
HEB160	qn=	0	20	-991	-5	30	-38	-29	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		
Asta: 225	90	7,04	18	-993	-34	60	-37	-34	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-1027	12	36	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 105	93	8,78	16	-951	21	3	38	-28	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		
HEB160	qn=	0	16	-989	-5	-30	38	-28	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		
Asta: 226	93	7,04	14	-991	-33	-61	37	-33	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-1025	11	36	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 105	96	8,78	19	-736	8	-3	-33	-6	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0		
HEB160	qn=	0	19	-774	2	26	-33	-6	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		
Asta: 227	96	7,04	18	-768	-11	51	-31	-14	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	-810	3	31	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf=	1	Rft=	1				
Sez.N. 105	99	8,78	15	-741	8	2	32	-7	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0		
HEB160	qn=	0	15	-779	2	-26	32	-7	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 228	99	7,04		14	-775	-10	-51	31	-14	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-815	3	31	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 1	Rft=		1					
Sez.N. 105	102	8,78		19	-1264	9	-5	-36	-32	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	0		19	-1302	-19	28	-36	-32	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 229	102	7,04		19	-1338	-45	58	-36	-32	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Instab. l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-1338	23	33	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 2	Rft=		2					
Sez.N. 105	105	8,78		15	-1228	10	0	30	-33	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	0		15	-1266	-18	-27	30	-33	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 230	105	7,04		15	-1302	-45	-52	30	-33	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Instab. l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0		-1302	23	32	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 2	Rft=		2					
Sez.N. 105	154	10,52		18	393	-81	0	0	48	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	0		19	320	2	0	0	48	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 231	154	7,04		14	240	85	1	0	48	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		240	85	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 85	Rpf= 0	Rft=		1					
Sez.N. 105	155	10,52		26	387	-82	1	0	49	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	0		15	317	2	0	0	49	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 232	155	7,04		18	238	87	-1	1	49	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		238	87	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 85	Rpf= 0	Rft=		1					
Sez.N. 105	172	10,52		16	10	-44	11	7	24	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	0		20	-72	-2	-2	7	17	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 233	172	7,04		16	-138	40	-15	7	24	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-138	18	6	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 85	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 105	238	10,52		18	-162	2	-1	-1	-2	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	0		18	-236	-3	0	-1	-2	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 234	238	7,04		18	-310	-7	1	-1	-2	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab. l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-310	3	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 85	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 105	242	10,52		20	14	-41	-10	-6	22	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	0		16	-68	-3	2	-5	15	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 235	242	7,04		20	-134	36	13	-6	22	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-134	16	5	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 85	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 105	245	10,52		14	-119	-1	-1	0	0	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	0		14	-193	-2	0	0	0	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 236	245	7,04		14	-268	-2	1	0	0	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab. l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-268	2	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 85	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 979	84	8,78		14	-447	0	0	4	2	-1	42763	1335	1335	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		14	-452	0	-2	4	-2	-1	42763	1335	1335	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 237	62	7,91		14	-457	-2	-4	4	-6	-1	42763	1334	1334	15717	15717	1166	2750	1	
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		-457	2	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=		0					
Sez.N. 979	96	8,78		14	-236	-2	0	3	4	-1	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		14	-243	0	-2	3	0	-1	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 238	63	7,91		14	-247	-1	-3	3	-3	-1	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		-246	1	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=		0					
Sez.N. 979	66	7,91		15	-117	-2	5	5	6	-1	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
ctrv-ann_1	qn=	-7		15	-112	0	2	5	3	-1	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
Asta: 239	93	8,78		15	-107	1	-1	5	-1	-1	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		-117	1	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=		0					
Sez.N. 187	84	8,78		20	157	-5	0	0	13	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		20	157	-1	0	0	-1	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 240	90	8,78		14	110	-16	0	0	-36	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab. l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		110	16	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 187	90	8,78		22	-138	56	-1	0	-86	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
IPE200	qn=	-22		18	-152	36	0	0	-57	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 241	96	8,78		22	-138	-61	0	0	-113	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab. l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		-138	46	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 1	Rft=		1					
Sez.N. 187	96	8,78		20	111	-14	0	0	20	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		20	111	-13	0	0	19	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 242	102	8,78		14	46	-13	0	0	-18	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab. l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		111	14	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 979	87	8,78		18	-451	0	1	-3	2	1	42763	1335	1335	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		18	-456	0	2	-3	-2	1	42763	1334	1334	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 243	66	7,91		18	-462	-2	4	-3	-6	1	42763	1334	1334	15717	15717	1166	2750	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Instab.:=	105,0	β*l=	73,5		-462	2	3	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	20 Rpf=	1 Rft=	0					
Sez.N. 109	9	8,78	17	90	-11	-4	-3	42	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	-61	22	117	4	0	1	-2	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 244	26	8,78	22	117	-5	0	1	-32	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:=	117,7	β*l=	82,4	90	11	4	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	16 Rpf=	0 Rft=	0						
Sez.N. 109	26	8,78	14	88	3	-1	1	8	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	-61	14	88	4	-1	1	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 245	4	8,78	14	88	-3	-1	1	-28	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:=	58,8	β*l=	41,2	0	0	0	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=	0						
Sez.N. 109	27	8,78	16	42	-9	0	-4	35	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	-61	27	67	2	0	0	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 246	28	8,78	16	42	-10	4	-4	-37	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:=	117,7	β*l=	82,4	42	10	4	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	16 Rpf=	0 Rft=	0						
Sez.N. 109	12	8,78	13	90	-10	4	3	40	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	-61	26	116	4	0	-1	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 247	25	8,78	26	116	-6	0	-1	-34	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:=	117,7	β*l=	82,4	90	10	4	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	16 Rpf=	0 Rft=	0						
Sez.N. 109	25	8,78	18	87	6	1	-1	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	-61	18	87	3	1	-1	-19	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 248	7	8,78	17	86	-5	1	-1	-38	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:=	58,8	β*l=	41,2	0	0	0	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=	0						
Sez.N. 109	13	8,78	20	42	-7	0	3	34	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	-61	23	67	2	0	-1	-3	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 249	30	8,78	20	42	-11	-4	3	-38	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:=	117,7	β*l=	82,4	42	11	4	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	16 Rpf=	0 Rft=	0						
Sez.N. 979	99	8,78	18	-246	-2	0	-2	4	1	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7	18	-253	0	2	-2	0	1	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 250	65	7,91	18	-257	-1	3	-2	-3	1	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:=	105,0	β*l=	73,5	-256	1	2	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	20 Rpf=	1 Rft=	0						
Sez.N. 187	87	8,78	14	155	-4	0	0	11	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22	14	155	-1	0	0	-1	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 251	93	8,78	18	116	-16	0	0	-36	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:=	117,7	β*l=	82,4	116	16	0	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	36 Rpf=	0 Rft=	0						
Sez.N. 187	93	8,78	26	-140	56	1	1	-86	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
IPE200	qn=	-22	16	-158	2	0	1	-57	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 252	99	8,78	26	-140	-61	0	1	-113	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab.:=	117,7	β*l=	82,4	-140	46	0	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	36 Rpf=	1 Rft=	1						
Sez.N. 187	99	8,78	16	113	-13	0	0	18	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22	16	113	-12	0	0	16	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 253	105	8,78	18	46	-13	0	0	-19	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:=	117,7	β*l=	82,4	113	13	0	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	36 Rpf=	0 Rft=	0						
Sez.N. 979	65	7,91	15	-187	-1	4	4	3	-1	42763	1343	1343	15717	15717	1166	2750	0	
ctrv-ann_1	qn=	-7	15	-182	0	2	4	0	-1	42763	1343	1343	15717	15717	1166	2750	0	
Asta: 254	105	8,78	15	-177	-1	0	4	-4	-1	42763	1343	1343	15717	15717	1166	2750	0	
Instab.:=	105,0	β*l=	73,5	-187	1	2	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	20 Rpf=	1 Rft=	0						
Sez.N. 109	7	8,78	16	61	-4	-1	-1	30	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	-61	27	67	3	0	0	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 255	13	8,78	27	67	2	0	0	-8	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:=	58,9	β*l=	41,2	0	0	0	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=	0						
Sez.N. 109	4	8,78	20	62	-7	1	1	39	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
HEB200	qn=	-61	23	68	2	0	0	19	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 256	27	8,78	19	63	6	0	1	4	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:=	58,8	β*l=	41,2	0	0	0	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=	0						
Sez.N. 979	62	7,91	19	-110	-2	-5	-6	6	1	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
ctrv-ann_1	qn=	-7	19	-105	0	-2	-6	3	1	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
Asta: 257	90	8,78	14	102	1	0	-4	-2	1	42763	1346	1346	15717	15717	1166	2750	0	
Instab.:=	105,0	β*l=	73,5	-110	1	2	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	20 Rpf=	1 Rft=	0						
Sez.N. 979	63	7,91	19	-198	-1	-5	-6	4	1	42763	1343	1343	15717	15717	1166	2750	0	
ctrv-ann_1	qn=	-7	19	-193	0	-2	-6	0	1	42763	1343	1343	15717	15717	1166	2750	0	
Asta: 258	102	8,78	19	-187	-1	1	-6	-4	1	42763	1343	1343	15717	15717	1166	2750	0	
Instab.:=	105,0	β*l=	73,5	-198	1	3	cl=	1 ε=	0,92 lmd=	20 Rpf=	1 Rft=	0						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 259 Instab.:l=	9 qn= 9 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	13 13 22 174,0	-646 -701 -794 -788	-15 -4 5 6	59 40 4 44	20 20 11 cl= 1	11 11 11 ε=	0 0 0 0,92	214723 214723 214723 lmd=	17670 17670 17670 34	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 1	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 1	2750 2750 2750 1	1 0 0 0		
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 260 Instab.:l=	12 qn= 12 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	19 19 26 174,0	-553 -608 -790 -785	-16 -4 6 6	-59 -41 -4 42	-20 -20 -7 cl= 1	13 13 12 ε=	0 0 0 0,92	214723 214723 214723 lmd=	17670 17670 17670 34	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 1	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 1	2750 2750 2750 1	1 1 0 0		
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 261 Instab.:l=	13 qn= 13 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	20 20 20 174,0	-170 -225 -277 -288	8 1 -6 3	-65 -40 -17 46	-26 -26 -26 cl= 1	-8 -8 -8 ε=	0 0 0 0,92	214723 214723 214723 lmd=	17670 17670 17670 34	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 1	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 1	2750 2750 2750 1	1 0 0 0		
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 262 Instab.:l=	25 qn= 25 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	20 20 26 174,0	-433 -488 -571 -539	16 4 -9 6	-67 -40 -7 46	-29 -29 -7 cl= 1	-14 -14 -16 ε=	0 0 0 0,92	214723 214723 214723 lmd=	17670 17670 17670 34	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 1	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 1	2750 2750 2750 1	1 1 0 0		
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 263 Instab.:l=	26 qn= 26 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	16 16 22 174,0	-420 -475 -558 -526	17 4 -11 7	67 41 3 47	29 29 7 cl= 1	-15 -15 -18 ε=	0 0 0 0,92	214723 214723 214723 lmd=	17670 17670 17670 34	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 1	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 1	2750 2750 2750 1	1 0 1 0		
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 264 Instab.:l=	27 qn= 27 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	16 16 16 174,0	-186 -241 -293 -304	9 1 -8 3	65 40 17 46	28 28 28 cl= 1	-10 -10 -10 ε=	0 0 0 0,92	214723 214723 214723 lmd=	17670 17670 17670 34	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 1	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 1	2750 2750 2750 1	1 0 0 0		
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 265 Instab.:l=	28 qn= 28 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	16 16 16 174,0	281 227 175 175	36 9 -17 36	54 38 24 54	17 17 17 cl= 1	-30 -30 -30 ε=	0 0 0 0,92	214723 214723 214723 lmd=	17670 17670 17670 34	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 1	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 1	2750 2750 2750 1	1 1 0 0		
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 266 Instab.:l=	30 qn= 30 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	20 20 18 174,0	281 226 264 174	36 10 -15 36	-53 -37 -24 53	-17 -17 -16 cl= 1	-30 -30 -31 ε=	0 0 0 0,92	214723 214723 214723 lmd=	17670 17670 17670 34	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 1	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 1	2750 2750 2750 1	1 0 0 0		
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 267 Instab.:l=	84 qn= 84 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	20 22 22 174,0	-1482 -1837 -1873 -1634	-32 -9 -2 17	-78 -27 -1 47	-43 -31 -31 cl= 1	20 9 9 ε=	0 0 0 0,92	149190 149190 149190 lmd=	9734 9734 9734 42	4674 4674 4674 Rpf=	69117 69117 69117 2	27930 27930 27930 Rft=	497 497 497 2	2750 2750 2750 1	2 1 1 0		
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 268 Instab.:l=	87 qn= 87 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	16 26 26 174,0	-1486 -1843 -1879 -1638	-33 -9 -2 18	78 27 0 47	43 32 32 cl= 1	20 9 9 ε=	0 0 0 0,92	149190 149190 149190 lmd=	9734 9734 9734 42	4674 4674 4674 Rpf=	69117 69117 69117 2	27930 27930 27930 Rft=	497 497 497 2	2750 2750 2750 1	2 1 1 0		
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 269 Instab.:l=	90 qn= 90 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	20 20 19 174,0	-590 -628 -674 -664	24 3 -15 9	-67 -34 -3 41	-36 -36 -36 cl= 1	-23 -23 -21 ε=	0 0 0 0,92	149190 149190 149190 lmd=	9734 9734 9734 42	4674 4674 4674 Rpf=	69117 69117 69117 2	27930 27930 27930 Rft=	497 497 497 2	2750 2750 2750 1	2 1 0 0		
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 270 Instab.:l=	93 qn= 93 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	16 16 15 174,0	-599 -637 -682 -673	23 2 -15 9	67 34 3 41	37 37 36 cl= 1	-22 -22 -21 ε=	0 0 0 0,92	149190 149190 149190 lmd=	9734 9734 9734 42	4674 4674 4674 Rpf=	69117 69117 69117 2	27930 27930 27930 Rft=	497 497 497 2	2750 2750 2750 1	2 1 0 0		
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 271 Instab.:l=	96 qn= 96 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	20 19 17 174,0	-463 -514 -583 -583	3 -4 -11 5	-57 -30 -3 35	-31 -31 -30 cl= 1	-7 -5 -9 ε=	0 0 0 0,92	149190 149190 149190 lmd=	9734 9734 9734 42	4674 4674 4674 Rpf=	69117 69117 69117 1	27930 27930 27930 Rft=	497 497 497 1	2750 2750 2750 1	1 1 0 0		
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 272 Instab.:l=	99 qn= 99 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	16 15 13 174,0	-491 -541 -607 -577	2 -4 -12 5	58 30 2 36	32 33 32 cl= 1	-7 -6 -9 ε=	0 0 0 0,92	149190 149190 149190 lmd=	9734 9734 9734 42	4674 4674 4674 Rpf=	69117 69117 69117 1	27930 27930 27930 Rft=	497 497 497 1	2750 2750 2750 1	1 1 0 0		
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 273 Instab.:l=	102 qn= 102 174,0	10,52 0 8,78 β*l=	19 19 19 174,0	-1281 -1319 -1355 -1355	30 14 -2 17	-67 -34 -3 41	-37 -37 -37 cl= 1	-19 -19 -19 ε=	0 0 0 0,92	149190 149190 149190 lmd=	9734 9734 9734 42	4674 4674 4674 Rpf=	69117 69117 69117 2	27930 27930 27930 Rft=	497 497 497 2	2750 2750 2750 1	2 1 1 0		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 105	105	9,65		15	-1253	9	23	27	-14	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	0		15	-1271	3	11	27	-14	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 274	105	8,78		15	-1290	-3	0	27	-14	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	87,0	$\beta^*l=$	87,0		-1290	4	14	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 1	Rft=		0					
Sez.N. 979	84	8,78		14	206	-4	0	-3	10	-1	42763	1342	1342	15717	15717	1166	2750	0	
ctrv-ann_1	qn=	-7		14	211	0	2	-3	7	-1	42763	1342	1342	15717	15717	1166	2750	0	
Asta: 275	62	9,65		14	216	3	3	-3	3	-1	42763	1342	1342	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 979	96	8,78		19	-320	-2	0	-5	5	-2	42763	1339	1339	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		19	-315	0	2	-5	2	-2	42763	1339	1339	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 276	63	9,65		19	-309	-1	5	-5	-2	-2	42763	1339	1339	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		-320	2	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=		0					
Sez.N. 979	65	9,65		18	-133	2	-3	-3	-1	0	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
ctrv-ann_1	qn=	-7		18	-138	0	-1	-3	-4	0	42763	1344	1344	15717	15717	1166	2750	0	
Asta: 277	105	8,78		18	-143	-3	1	-3	-8	0	42763	1344	1344	15717	15717	1166	2750	0	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		-86	3	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=		0					
Sez.N. 979	87	8,78		18	211	-4	0	4	10	1	42763	1342	1342	15717	15717	1166	2750	0	
ctrv-ann_1	qn=	-7		18	216	0	-2	4	7	1	42763	1342	1342	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 278	66	9,65		18	222	3	-4	4	3	1	42763	1342	1342	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 979	99	8,78		15	-309	-2	0	5	5	1	42763	1339	1339	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		15	-304	0	-2	5	1	1	42763	1339	1339	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 279	65	9,65		15	-298	-1	-5	5	-3	1	42763	1339	1339	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		-309	2	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=		0					
Sez.N. 979	66	9,65		18	-572	-2	-4	-5	6	-1	42763	1331	1331	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		18	-581	1	1	-5	0	-1	42763	1330	1330	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 280	93	8,78		18	-582	1	2	-5	-1	-1	42763	1330	1330	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		-576	1	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 2	Rft=		0					
Sez.N. 979	62	9,65		14	-575	-2	3	4	6	1	42763	1331	1331	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		14	-584	1	-1	4	0	1	42763	1330	1330	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 281	90	8,78		14	-585	1	-1	4	-1	1	42763	1330	1330	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		-580	1	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 2	Rft=		0					
Sez.N. 979	63	9,65		14	-121	1	2	2	-1	0	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
ctrv-ann_1	qn=	-7		14	-126	0	1	2	-4	0	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
Asta: 282	102	8,78		14	-132	-3	0	2	-8	0	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		-67	3	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=		0					
Sez.N. 103	105	10,52		15	-1223	22	46	27	-14	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	0		15	-1238	16	35	27	-14	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 283	105	9,65		15	-1252	9	23	27	-14	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	87,0	$\beta^*l=$	87,0		-1252	17	37	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 2	Rft=		2					
Sez.N. 979	84	10,52		20	574	-3	6	7	12	-3	42763	1331	1331	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		20	579	2	3	7	9	-3	42763	1331	1331	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 284	62	11,28		20	583	5	0	7	5	-3	42763	1330	1330	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$	67,3		0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 979	62	11,28		20	-1558	-5	3	-6	14	2	42763	1300	1300	15717	15717	1166	2750	4	
ctrv-ann_1	qn=	-7		20	-1562	1	6	-6	11	2	42763	1299	1299	15717	15717	1166	2750	4	
Asta: 285	90	10,52		20	-1567	5	9	-6	7	2	42763	1299	1299	15717	15717	1166	2750	4	
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$	67,3		-1567	4	7	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 4	Rft=		0					
Sez.N. 979	63	11,28		13	430	4	-9	6	-3	-6	42763	1335	1335	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		13	426	1	-12	6	-7	-6	42763	1335	1335	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 286	102	10,52		13	421	-3	-14	6	-11	-6	42763	1335	1335	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$	67,3		-63	3	5	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 1	Rft=		0					
Sez.N. 979	96	10,52		15	-1013	2	-15	-9	-1	8	42763	1317	1317	15717	15717	1166	2750	2	
ctrv-ann_1	qn=	-7		15	-1008	0	-10	-9	-5	8	42763	1317	1317	15717	15717	1166	2750	2	
Asta: 287	63	11,28		15	-1003	-3	-6	-9	-8	8	42763	1317	1317	15717	15717	1166	2750	2	
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$	67,3		-1013	2	11	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 3	Rft=		0					
Sez.N. 195	26	10,52		18	0	978	0	0	-1084	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	6	
IPE300	qn=	-42		18	0	437	0	0	-1105	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	3	
Asta: 288	224	10,52		16	0	-221	0	0	-251	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$	69,1		0	978	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=		6					
Sez.N. 195	27	10,52		20	0	958	0	0	-1039	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	6	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE300	qn=	-42		20	0	438	0	0	-1059	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	3	
Asta: 289	225	10,52		15	0	-203	0	0	-261	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$		69,1	0	958	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	6			
Sez.N. 187	9	10,52		14	0	101	0	0	-120	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22		19	0	-3	0	0	-129	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 290	245	10,52		22	0	-110	0	0	-155	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	153,4	$\beta^*l=$		107,4	0	110	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	48	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 979	65	11,28		17	409	4	7	-11	-4	7	42763	1336	1336	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		17	405	1	12	-11	-7	7	42763	1336	1336	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 291	105	10,52		17	400	-3	17	-11	-11	7	42763	1336	1336	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$		67,3	-77	3	5	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	1	Rft=	0			
Sez.N. 979	99	10,52		19	-1052	2	16	9	-1	-8	42763	1316	1316	15717	15717	1166	2750	2	
ctrv-ann_1	qn=	-7		19	-1047	0	11	9	-5	-8	42763	1316	1316	15717	15717	1166	2750	2	
Asta: 292	65	11,28		19	-1043	-3	6	9	-8	-8	42763	1316	1316	15717	15717	1166	2750	2	
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$		67,3	-1052	2	12	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	4	Rft=	0			
Sez.N. 979	66	11,28		16	-1554	-5	-4	4	14	-2	42763	1300	1300	15717	15717	1166	2750	4	
ctrv-ann_1	qn=	-7		16	-1558	1	-6	4	10	-2	42763	1300	1300	15717	15717	1166	2750	4	
Asta: 293	93	10,52		16	-1563	5	-8	4	6	-2	42763	1299	1299	15717	15717	1166	2750	4	
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$		67,3	-1563	4	6	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	4	Rft=	0			
Sez.N. 187	4	10,52		14	0	-1	0	0	7	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		20	0	-1	0	0	-8	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 294	27	10,52		19	0	-4	0	0	-15	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$		41,2	0	3	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	18	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 977	26	10,52		14	0	524	0	0	-649	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	5	
ann_03	qn=	-37		14	0	199	0	0	-667	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
Asta: 295	206	10,52		18	0	-168	0	0	-271	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$		69,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 187	28	10,52		27	0	155	0	0	-279	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3	
IPE200	qn=	-22		27	0	12	0	0	-290	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 296	158	10,52		19	0	-151	0	0	-302	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	105,4	$\beta^*l=$		73,7	0	155	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	32	Rpf=	0	Rft=	3			
Sez.N. 195	28	10,52		19	0	947	0	0	-1082	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	5	
IPE300	qn=	-42		19	0	407	0	0	-1103	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Asta: 297	226	10,52		15	0	-198	0	0	-298	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$		69,1	0	947	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	5			
Sez.N. 195	9	10,52		18	0	982	0	0	-1138	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	6	
IPE300	qn=	-42		18	0	414	0	0	-1159	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Asta: 298	223	10,52		14	0	-236	0	0	-347	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$		69,1	0	982	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	6			
Sez.N. 195	25	10,52		14	0	973	0	0	-1057	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	6	
IPE300	qn=	-42		14	0	445	0	0	-1078	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	3	
Asta: 299	199	10,52		20	0	-212	0	0	-240	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	99,1	$\beta^*l=$		69,3	0	973	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	6			
Sez.N. 195	13	10,52		16	0	962	0	0	-1058	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	6	
IPE300	qn=	-42		16	0	431	0	0	-1079	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Asta: 300	200	10,52		19	0	-208	0	0	-268	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	99,1	$\beta^*l=$		69,3	0	962	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	6			
Sez.N. 187	12	10,52		26	0	102	0	0	-121	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22		15	0	-3	0	0	-131	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 301	238	10,52		26	0	-112	0	0	-156	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	154,3	$\beta^*l=$		108,0	0	112	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	48	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 195	30	10,52		15	0	944	0	0	-1083	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	5	
IPE300	qn=	-42		15	0	402	0	0	-1104	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Asta: 302	201	10,52		19	0	-199	0	0	-296	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	99,1	$\beta^*l=$		69,3	0	944	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	5			
Sez.N. 979	87	10,52		16	578	-3	-5	-5	12	3	42763	1331	1331	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		16	582	2	-3	-5	9	3	42763	1330	1330	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 303	66	11,28		16	587	5	-1	-5	5	3	42763	1330	1330	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$		67,3	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 195	12	10,52		14	0	981	0	0	-1133	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	6	
IPE300	qn=	-42		14	0	413	0	0	-1154	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd (kg*m)	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 304	198	10,52		18	0	-236	0	0	-346	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab. l=	99,1	$\beta^*l=$		69,3	0	981	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	20 Rpf=	0 Rft=		6					
Sez.N. 187	30	10,52		23	0	157	0	0	-284	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3	
IPE200	qn=	-22		23	0	13	0	0	-295	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 305	159	10,52		15	0	-152	0	0	-307	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3	
Instab. l=	104,5	$\beta^*l=$		73,2	0	157	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	32 Rpf=	0 Rft=		3					
Sez.N. 187	25	10,52		14	0	-13	0	0	45	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		14	0	0	0	0	38	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 306	7	10,52		22	0	10	0	0	32	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab. l=	58,8	$\beta^*l=$		41,2	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=		0					
Sez.N. 979	105	10,52		15	-295	7	12	8	-8	4	42763	1339	1339	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		15	-300	2	8	8	-11	4	42763	1339	1339	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 307	65	9,65		15	-305	-5	3	8	-15	4	42763	1339	1339	15717	15717	1166	2750	1	
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-305	5	8	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	20 Rpf=	2 Rft=		0					
Sez.N. 105	242	10,52		20	0	-133	0	0	204	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-43		26	0	23	0	0	148	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 308	84	10,52		26	0	131	0	0	116	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	153,9	$\beta^*l=$		107,7	0	133	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	26 Rpf=	0 Rft=		1					
Sez.N. 105	102	10,52		19	0	161	0	0	-277	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
HEB160	qn=	-43		19	0	18	0	0	-298	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 309	156	10,52		19	0	-153	0	0	-322	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=		0					
Sez.N. 105	172	10,52		16	0	-130	0	0	194	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-43		22	0	23	0	0	166	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 310	87	10,52		22	0	129	0	0	135	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab. l=	153,7	$\beta^*l=$		107,6	0	130	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	26 Rpf=	0 Rft=		1					
Sez.N. 105	105	10,52		15	0	159	0	0	-273	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
HEB160	qn=	-43		15	0	16	0	0	-295	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 311	153	10,52		15	0	-152	0	0	-318	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=		0					
Sez.N. 105	146	10,52		19	0	-49	0	0	200	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-343		14	0	11	0	0	-6	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 312	197	10,52		25	0	-18	0	0	-139	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab. l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	49	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	17 Rpf=	0 Rft=		1					
Sez.N. 979	65	9,65		18	-121	-1	2	-1	3	-2	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
ctrv-ann_1	qn=	-7		18	-117	0	2	-1	0	-2	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
Asta: 313	99	10,52		18	-110	-2	3	-1	-5	-2	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-59	1	7	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	20 Rpf=	1 Rft=		0					
Sez.N. 979	66	9,65		18	-579	-5	2	-6	15	-2	42763	1331	1331	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		18	-574	1	5	-6	11	-2	42763	1331	1331	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 314	87	10,52		18	-568	6	9	-6	8	-2	42763	1331	1331	15717	15717	1166	2750	1	
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-539	5	9	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	20 Rpf=	2 Rft=		0					
Sez.N. 979	93	10,52		18	255	1	3	1	2	2	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		18	251	1	3	1	0	2	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 315	66	9,65		18	244	-1	3	1	-5	2	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=		0					
Sez.N. 979	90	10,52		14	249	1	-4	-1	2	-2	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		14	245	1	-3	-1	0	-2	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 316	62	9,65		14	239	-1	-2	-1	-5	-2	42763	1341	1341	15717	15717	1166	2750	1	
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=		0					
Sez.N. 979	102	10,52		19	-305	6	-12	-8	-7	-4	42763	1339	1339	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		19	-310	2	-8	-8	-10	-4	42763	1339	1339	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 317	63	9,65		19	-315	-4	-4	-8	-14	-4	42763	1339	1339	15717	15717	1166	2750	1	
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-315	5	8	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	20 Rpf=	2 Rft=		0					
Sez.N. 979	84	10,52		14	-571	6	9	6	-7	2	42763	1331	1331	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		14	-576	1	6	6	-11	2	42763	1331	1331	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 318	62	9,65		14	-582	-5	2	6	-14	2	42763	1330	1330	15717	15717	1166	2750	1	
Instab. l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	-529	5	8	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	20 Rpf=	2 Rft=		0					
Sez.N. 979	96	10,52		14	-99	-2	3	2	5	2	42763	1346	1346	15717	15717	1166	2750	0	
ctrv-ann_1	qn=	-7		14	-106	0	2	2	0	2	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	
Asta: 319	63	9,65		14	-110	-1	1	2	-3	2	42763	1345	1345	15717	15717	1166	2750	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		-86	1	5	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	20 Rpf=	1 Rft=	0						
Sez.N. 977	27	10,52	16	0	495	0	0	0	-587	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	5	
ann_03	qn=	-37	16	0	200	0	0	0	-605	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
Asta: 320	207	10,52	20	0	-151	0	0	0	-244	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
Instab.:=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	495	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	19 Rpf=	0 Rft=	5							
Sez.N. 977	9	10,52	14	0	545	0	0	0	-700	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	5	
ann_03	qn=	-37	14	0	195	0	0	0	-718	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
Asta: 321	205	10,52	26	0	-170	0	0	0	-474	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
Instab.:=	98,9	$\beta^*l=$	69,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=	0							
Sez.N. 187	9	10,52	25	0	5	0	0	0	8	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22	25	0	7	0	0	0	0	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 322	26	10,52	31	0	-1	0	0	0	-19	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	7	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	36 Rpf=	0 Rft=	0							
Sez.N. 187	26	10,52	18	0	-16	0	0	0	53	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22	18	0	-1	0	0	0	46	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 323	4	10,52	18	0	11	0	0	0	40	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:=	58,8	$\beta^*l=$	41,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=	0							
Sez.N. 187	27	10,52	30	0	-7	0	0	0	27	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22	19	0	6	0	0	0	14	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 324	28	10,52	20	0	10	0	0	0	1	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	10	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	36 Rpf=	0 Rft=	0							
Sez.N. 977	28	10,52	15	0	509	0	0	0	-651	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	5	
ann_03	qn=	-37	15	0	182	0	0	0	-669	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
Asta: 325	208	10,52	19	0	-162	0	0	0	-296	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
Instab.:=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=	0							
Sez.N. 977	208	10,52	19	0	-153	0	0	0	45	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
ann_03	qn=	-37	23	0	-137	0	0	0	-13	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
Asta: 326	211	10,52	15	0	-154	0	0	0	-48	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
Instab.:=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	154	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	19 Rpf=	0 Rft=	2							
Sez.N. 187	30	10,52	16	0	10	0	0	0	0	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22	16	0	10	0	0	0	-1	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 327	13	10,52	34	0	-6	0	0	0	-26	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	10	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	36 Rpf=	0 Rft=	0							
Sez.N. 187	13	10,52	15	0	-7	0	0	0	23	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22	16	0	-1	0	0	0	15	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 328	7	10,52	15	0	2	0	0	0	10	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:=	58,9	$\beta^*l=$	41,2	0	5	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	18 Rpf=	0 Rft=	0							
Sez.N. 187	25	10,52	27	0	-2	0	0	0	20	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22	21	0	7	0	0	0	0	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 329	12	10,52	13	0	6	0	0	0	-6	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	7	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	36 Rpf=	0 Rft=	0							
Sez.N. 105	96	10,52	20	0	-68	0	0	0	168	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-76	19	0	20	0	0	0	126	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 330	102	10,52	19	0	80	0	0	0	81	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=	0							
Sez.N. 105	90	10,52	20	0	41	0	0	0	-56	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-76	16	0	8	0	0	0	-1	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 331	96	10,52	20	0	-77	0	0	0	-145	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	51	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	20 Rpf=	0 Rft=	1							
Sez.N. 105	84	10,52	28	0	104	0	0	0	-106	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-76	20	0	30	0	0	0	-149	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 332	90	10,52	24	0	-73	0	0	0	-192	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=	0							
Sez.N. 105	3	10,52	18	0	-21	0	0	0	167	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-343	13	0	23	0	0	0	-1	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 333	203	10,52	20	0	-23	0	0	0	-172	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	23	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	17 Rpf=	0 Rft=	0							
Sez.N. 105	99	10,52	16	0	-71	0	0	0	177	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-76	15	0	22	0	0	0	135	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 334	105	10,52	15	0	89	0	0	0	91	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	0 Rpf=	0 Rft=	0							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg/cmq	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 105	5	10,52	14	0	-25	0	0	0	300	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-703	14	0	39	0	0	0	-12	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 335	221	10,52	19	0	-73	0	0	0	-397	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	73	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 105	155	10,52	18	0	-31	0	0	0	311	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-703	23	0	38	0	0	0	-5	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 336	202	10,52	22	0	-70	0	0	0	-390	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	99,6	$\beta^*l=$	69,7	0	70	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 105	145	10,52	14	0	-49	0	0	0	202	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-343	14	0	11	0	0	0	-2	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 337	204	10,52	19	0	-19	0	0	0	-140	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$	69,2	0	49	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 105	93	10,52	14	0	41	0	0	0	-56	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-76	18	0	8	0	0	0	0	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 338	99	10,52	14	0	-77	0	0	0	-145	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	50	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 105	87	10,52	22	0	103	0	0	0	-91	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-76	22	0	31	0	0	0	-136	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 339	93	10,52	28	0	-73	0	0	0	-191	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 105	154	10,52	14	0	-29	0	0	0	305	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-703	19	0	39	0	0	0	-8	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 340	209	10,52	15	0	-71	0	0	0	-390	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$	69,2	0	71	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 975	224	10,52	16	0	-198	0	0	0	51	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	2	
ann_01	qn=	-39	24	0	-177	0	0	0	-44	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Asta: 341	217	10,52	20	0	-243	0	0	0	-175	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	2	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	243	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 976	217	10,52	20	0	-188	0	0	0	223	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2	
ann_02	qn=	-34	18	0	-82	0	0	0	197	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Asta: 342	90	10,52	16	0	114	0	0	0	230	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$	69,1	0	188	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	18	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 61	173	10,52	16	0	-19	0	0	0	25	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17	24	0	-5	0	0	0	11	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 343	192	10,52	19	0	-1	0	0	0	-2	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	153,8	$\beta^*l=$	107,7	0	19	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 975	225	10,52	15	0	-192	0	0	0	73	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
ann_01	qn=	-39	23	0	-164	0	0	0	0	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Asta: 344	218	10,52	19	0	-214	0	0	0	-134	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	2	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	214	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 976	218	10,52	19	0	-166	0	0	0	193	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2	
ann_02	qn=	-34	17	0	-74	0	0	0	168	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Asta: 345	96	10,52	15	0	104	0	0	0	200	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$	69,1	0	166	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	18	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 977	211	10,52	15	0	-162	0	0	0	294	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
ann_03	qn=	-37	19	0	182	0	0	0	667	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
Asta: 346	30	10,52	19	0	508	0	0	0	649	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	5	
Instab.:l=	99,0	$\beta^*l=$	69,3	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 977	206	10,52	18	0	-158	0	0	0	39	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
ann_03	qn=	-37	26	0	-143	0	0	0	-2	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
Asta: 347	212	10,52	14	0	-169	0	0	0	-72	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$	69,2	0	169	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 61	239	10,52	14	0	-22	0	0	0	28	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17	13	0	-5	0	0	0	14	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 348	198	10,52	14	0	1	0	0	0	2	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	153,8	$\beta^*l=$	107,7	0	22	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 977	212	10,52	14	0	-153	0	0	0	245	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
ann_03	qn=	-37	18	0	205	0	0	0	620	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
Asta: 349	25	10,52	18	0	508	0	0	0	602	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	5	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$	69,2	0	508	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	5			

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 975	226	10,52		15	0	-180	0	0	49	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
ann_01	qn=	-39		27	0	-171	0	0	-83	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Asta: 350	219	10,52		19	0	-235	0	0	-148	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	2	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$		69,2	0	235	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 976	219	10,52		19	0	-177	0	0	194	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2	
ann_02	qn=	-34		19	0	-84	0	0	177	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Asta: 351	102	10,52		15	0	94	0	0	201	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$		69,1	0	177	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	18	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 61	241	10,52		18	0	-18	0	0	24	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17		17	0	-4	0	0	11	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 352	215	10,52		15	0	-1	0	0	-3	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	154,0	$\beta^*l=$		107,8	0	18	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	42	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 975	223	10,52		14	0	-211	0	0	44	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	2	
ann_01	qn=	-39		16	0	-194	0	0	17	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Asta: 353	216	10,52		20	0	-250	0	0	-150	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	2	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$		69,2	0	250	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 976	216	10,52		20	0	-196	0	0	216	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2	
ann_02	qn=	-34		18	0	-93	0	0	190	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Asta: 354	84	10,52		16	0	113	0	0	259	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$		69,1	0	196	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	18	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 61	204	10,52		18	0	-3	0	0	-1	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		14	0	-7	0	0	-19	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 355	141	10,52		14	0	-17	0	0	-26	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Instab.:l=	86,5	$\beta^*l=$		60,6	0	17	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	24	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 975	199	10,52		20	0	-203	0	0	57	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	2	
ann_01	qn=	-39		28	0	-181	0	0	-32	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Asta: 356	193	10,52		16	0	-241	0	0	-154	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	2	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	241	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 976	193	10,52		16	0	-187	0	0	222	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2	
ann_02	qn=	-34		14	0	-82	0	0	198	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Asta: 357	93	10,52		20	0	114	0	0	230	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	187	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	18	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 61	244	10,52		18	0	-23	0	0	30	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17		17	0	-4	0	0	17	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 358	223	10,52		18	0	3	0	0	4	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	153,9	$\beta^*l=$		107,7	0	23	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	42	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 975	200	10,52		19	0	-187	0	0	66	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
ann_01	qn=	-39		27	0	-161	0	0	-26	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Asta: 359	194	10,52		15	0	-218	0	0	-154	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	2	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	218	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 976	194	10,52		15	0	-168	0	0	194	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2	
ann_02	qn=	-34		13	0	-76	0	0	170	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Asta: 360	99	10,52		19	0	104	0	0	202	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	168	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	18	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 61	243	10,52		20	0	-19	0	0	25	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17		19	0	-4	0	0	11	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 361	216	10,52		13	0	-1	0	0	-2	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	153,9	$\beta^*l=$		107,7	0	19	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	42	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 975	201	10,52		19	0	-183	0	0	65	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
ann_01	qn=	-39		23	0	-167	0	0	-61	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Asta: 362	195	10,52		15	0	-221	0	0	-124	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	2	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	221	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 976	195	10,52		15	0	-170	0	0	182	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2	
ann_02	qn=	-34		15	0	-82	0	0	165	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Asta: 363	105	10,52		19	0	73	0	0	171	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	170	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	18	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 61	192	10,52		22	0	6	0	0	2	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		22	0	6	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 364	193	10,52		20	0	-4	0	0	-17	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	6	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	32	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 975	198	10,52		18	0	-211	0	0	44	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	2	

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd (kg*m)	fy rid	Rap %	
ann_01	qn=	-39		20	0	-194	0	0	18	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	1	
Asta: 365	192	10,52		16	0	-251	0	0	-151	0	136268	13016	3423	54033	34011	360	2750	2	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	251	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 976	192	10,52		16	0	-196	0	0	216	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	2	
ann_02	qn=	-34		14	0	-93	0	0	190	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Asta: 366	87	10,52		20	0	113	0	0	259	0	120648	7878	3395	54033	24993	328	2750	1	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	196	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	18	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 61	193	10,52		19	0	-3	0	0	11	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		18	0	0	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 367	194	10,52		16	0	-3	0	0	-10	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	3	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	32	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 105	191	10,52		16	0	-28	0	0	182	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-343		17	0	23	0	0	-6	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 368	1	10,52		14	0	-15	0	0	-156	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	28	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 105	197	10,52		14	0	-28	0	0	177	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-343		19	0	21	0	0	5	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 369	191	10,52		14	0	-20	0	0	-161	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	28	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 977	207	10,52		20	0	-166	0	0	68	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
ann_03	qn=	-37		24	0	-141	0	0	-2	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
Asta: 370	213	10,52		16	0	-156	0	0	-42	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$		69,2	0	166	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 61	194	10,52		24	0	-3	0	0	14	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		15	0	3	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 371	195	10,52		15	0	3	0	0	-5	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	3	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	32	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 977	213	10,52		16	0	-166	0	0	270	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
ann_03	qn=	-37		20	0	194	0	0	653	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
Asta: 372	13	10,52		20	0	513	0	0	635	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	5	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$		69,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 977	205	10,52		18	0	-158	0	0	47	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
ann_03	qn=	-37		26	0	-141	0	0	6	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	1	
Asta: 373	215	10,52		14	0	-157	0	0	-47	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$		69,1	0	158	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 61	195	10,52		15	0	5	0	0	-12	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		18	0	-4	0	0	-16	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 374	152	10,52		15	0	-17	0	0	-30	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	17	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 977	215	10,52		22	0	-171	0	0	475	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
ann_03	qn=	-37		18	0	194	0	0	718	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	2	
Asta: 375	12	10,52		18	0	546	0	0	700	0	128458	10369	3409	54033	29502	344	2750	5	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$		69,3	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 105	203	10,52		28	0	-28	0	0	169	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-343		13	0	16	0	0	1	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 376	227	10,52		18	0	-29	0	0	-171	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	98,7	$\beta^*l=$		69,1	0	29	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 105	227	10,52		17	0	-12	0	0	139	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-343		18	0	16	0	0	-14	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 377	145	10,52		15	0	-47	0	0	-206	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	99,3	$\beta^*l=$		69,5	0	47	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 105	221	10,52		19	0	-74	0	0	350	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-703		14	0	15	0	0	0	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 378	222	10,52		18	0	-71	0	0	-345	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$		69,2	0	74	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 105	222	10,52		26	0	-71	0	0	389	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-703		27	0	37	0	0	-23	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 379	154	10,52		14	0	-27	0	0	-298	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	97,8	$\beta^*l=$		68,5	0	71	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 105	196	10,52		15	0	-68	0	0	388	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-703		18	0	40	0	0	-29	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd (kg*m)	fy rid	Rap %	
Asta: 380	2	10,52		26	0	-26	0	0	-306	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	68	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=		1					
Sez.N. 105	202	10,52		15	0	-71	0	0	348	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-703		18	0	17	0	0	2	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 381	196	10,52		15	0	-69	0	0	-344	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	98,6	$\beta^*l=$		69,0	0	71	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=		1					
Sez.N. 105	204	10,52		14	0	-35	0	0	189	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-343		15	0	17	0	0	-15	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 382	214	10,52		17	0	-18	0	0	-153	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$		69,2	0	35	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 105	214	10,52		25	0	-12	0	0	130	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-343		18	0	13	0	0	-5	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 383	146	10,52		15	0	-52	0	0	-210	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	98,8	$\beta^*l=$		69,2	0	52	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=		1					
Sez.N. 105	209	10,52		15	0	-72	0	0	347	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-703		22	0	14	0	0	0	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 384	210	10,52		19	0	-72	0	0	-348	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	98,9	$\beta^*l=$		69,2	0	72	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=		1					
Sez.N. 105	210	10,52		19	0	-72	0	0	390	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-703		15	0	37	0	0	-27	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 385	155	10,52		18	0	-30	0	0	-306	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	99,0	$\beta^*l=$		69,3	0	72	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=		1					
Sez.N. 61	198	10,52		14	0	12	0	0	-6	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17		35	0	6	0	0	-1	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 386	199	10,52		14	0	-6	0	0	-25	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	12	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=		1					
Sez.N. 61	199	10,52		13	0	-3	0	0	10	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		20	0	1	0	0	-1	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 387	200	10,52		20	0	-3	0	0	-11	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	3	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 61	200	10,52		15	0	-4	0	0	20	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		23	0	6	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 388	201	10,52		15	0	8	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	8	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 61	201	10,52		15	0	8	0	0	-18	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		18	0	-3	0	0	-19	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 389	151	10,52		15	0	-20	0	0	-36	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$		73,5	0	20	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=		1					
Sez.N. 61	211	10,52		19	0	6	0	0	-13	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		26	0	-3	0	0	-21	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 390	150	10,52		19	0	-18	0	0	-31	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Instab.:l=	104,9	$\beta^*l=$		73,4	0	18	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=		1					
Sez.N. 61	212	10,52		17	0	-1	0	0	8	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		16	0	1	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 391	213	10,52		16	0	-5	0	0	-13	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	5	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 61	213	10,52		19	0	-3	0	0	18	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		19	0	6	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 392	211	10,52		19	0	6	0	0	-2	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	118,5	$\beta^*l=$		83,0	0	6	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 33	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 61	215	10,52		18	0	10	0	0	-3	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		22	0	6	0	0	-1	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 393	212	10,52		18	0	-6	0	0	-23	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	117,1	$\beta^*l=$		81,9	0	10	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 61	205	10,52		14	0	10	0	0	-3	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		24	0	7	0	0	-1	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 394	206	10,52		14	0	-5	0	0	-23	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	0	10	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 61	206	10,52		18	0	-5	0	0	13	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17		18	0	1	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 395	207	10,52		15	0	-2	0	0	-8	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	5	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 61	207	10,52	15	0	-4	0	0	0	18	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	15	0	6	0	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 396	208	10,52	15	0	6	0	0	0	-1	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:	117,9	$\beta^*l=$	82,6	0	6	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 61	208	10,52	15	0	6	0	0	0	-13	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	22	0	-3	0	0	0	-21	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 397	149	10,52	15	0	-18	0	0	0	-31	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Instab.:	105,2	$\beta^*l=$	73,6	0	18	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 61	223	10,52	18	0	8	0	0	0	1	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	18	0	8	0	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 398	224	10,52	18	0	-2	0	0	0	-18	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	8	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 61	224	10,52	20	0	-6	0	0	0	15	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	17	0	1	0	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 399	225	10,52	16	0	-1	0	0	0	-7	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	6	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 61	225	10,52	19	0	-7	0	0	0	25	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	23	0	6	0	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 400	226	10,52	19	0	11	0	0	0	5	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	11	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 61	226	10,52	19	0	5	0	0	0	-15	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	20	0	-4	0	0	0	-23	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 401	148	10,52	19	0	-19	0	0	0	-32	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Instab.:	104,4	$\beta^*l=$	73,1	0	19	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 61	216	10,52	28	0	5	0	0	0	3	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	28	0	5	0	0	0	-1	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 402	217	10,52	13	0	-3	0	0	0	-16	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	5	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 61	217	10,52	15	0	-3	0	0	0	10	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	19	0	0	0	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 403	218	10,52	20	0	-3	0	0	0	-10	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	3	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 61	218	10,52	20	0	-6	0	0	0	25	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	19	0	5	0	0	0	15	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 404	219	10,52	19	0	11	0	0	0	5	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	11	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 61	219	10,52	19	0	-9	0	0	0	10	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	19	0	-6	0	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 405	220	10,52	19	0	-9	0	0	0	-10	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:	117,8	$\beta^*l=$	82,5	0	9	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 61	220	10,52	19	0	-8	0	0	0	8	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	19	0	-7	0	0	0	0	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 406	221	10,52	19	0	-8	0	0	0	-8	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:	92,1	$\beta^*l=$	64,5	0	8	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 105	3	10,52	18	0	-3	0	0	0	-133	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-43	28	0	-16	0	0	0	-140	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 407	242	10,52	16	0	-30	0	0	0	-147	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:	19,7	$\beta^*l=$	13,8	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 105	1	10,52	14	0	-2	0	0	0	-126	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-43	22	0	-15	0	0	0	-133	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 408	172	10,52	18	0	-28	0	0	0	-140	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:	19,7	$\beta^*l=$	13,8	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 61	191	10,52	14	0	0	0	0	0	-36	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	19	0	-4	0	0	0	-48	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 409	173	10,52	19	0	-9	0	0	0	-50	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:	19,7	$\beta^*l=$	13,8	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 61	197	10,52	16	0	5	0	0	0	-91	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	13	0	-4	0	0	0	-92	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 410	239	10,52	13	0	-13	0	0	0	-94	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Instab.:	19,7	$\beta^*l=$	13,8	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 61 HEA100 qn=	146	10,52	14	0	5	0	0	-161	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0		
Asta: 411	238	10,52	14	0	-27	0	0	-159	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0		
Instab.:l=	19,7	$\beta^*l=$	13,8	0	0	0	0	$cl= 1 \epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 61 HEA100 qn=	214	10,52	15	0	-1	0	0	-17	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0		
Asta: 412	241	10,52	19	0	-4	0	0	-24	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0		
Instab.:l=	19,7	$\beta^*l=$	13,8	0	0	0	0	$cl= 1 \epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 61 HEA100 qn=	145	10,52	18	0	5	0	0	-169	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0		
Asta: 413	245	10,52	14	0	-12	0	0	-170	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1		
Instab.:l=	19,7	$\beta^*l=$	13,8	0	0	0	0	$cl= 1 \epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 61 HEA100 qn=	227	10,52	16	0	-9	0	0	51	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0		
Asta: 414	244	10,52	17	0	-5	0	0	15	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0		
Instab.:l=	19,7	$\beta^*l=$	13,8	0	0	0	0	$cl= 1 \epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 61 HEA100 qn=	203	10,52	20	0	-16	0	0	119	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1		
Asta: 415	243	10,52	18	0	-5	0	0	109	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0		
Instab.:l=	19,7	$\beta^*l=$	13,8	0	0	0	0	$cl= 1 \epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 109 HEB200 qn=	9	12,04	22	-1805	54	10	-8	-31	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Asta: 416	9	10,52	18	-1562	26	-66	47	-36	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$	151,9	-1608	-2	-102	47	-36	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Sez.N. 109 HEB200 qn=	12	12,04	26	-1796	53	-10	8	-30	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Asta: 417	12	10,52	14	-1552	25	65	-47	-35	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$	151,9	-1599	-2	102	-47	-35	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Sez.N. 109 HEB200 qn=	13	12,04	15	-477	-20	25	-42	21	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 418	13	10,52	17	-524	-4	57	-42	21	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$	151,9	-395	21	-88	44	31	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Sez.N. 109 HEB200 qn=	25	12,04	16	-569	51	25	-40	-55	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Asta: 419	25	10,52	14	-640	10	57	-43	-53	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$	151,9	-687	-30	91	-43	-53	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Sez.N. 109 HEB200 qn=	26	12,04	20	-589	53	-25	40	-57	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Asta: 420	26	10,52	18	-661	10	-57	43	-55	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$	151,9	-707	-31	-91	43	-55	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Sez.N. 109 HEB200 qn=	27	12,04	19	-458	-18	-25	39	19	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 421	27	10,52	16	-479	-4	-56	42	21	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$	151,9	-391	16	88	-44	25	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Sez.N. 109 HEB200 qn=	28	12,04	19	-1001	-15	-31	39	-4	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 422	28	10,52	17	-942	-16	-62	42	-2	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$	151,9	-988	-18	-95	42	-2	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Sez.N. 109 HEB200 qn=	30	12,04	15	-1010	-16	28	-43	-3	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 423	30	10,52	15	-1056	-19	62	-43	-3	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$	151,9	-1103	-21	95	-43	-3	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Sez.N. 105 HEB160 qn=	84	12,04	28	-4610	-42	16	-1	49	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3		
Asta: 424	84	10,52	16	-4643	-5	18	-1	49	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3		
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$	151,9	-4282	52	129	-71	67	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3		
Sez.N. 105 HEB160 qn=	87	12,04	22	-4614	-47	-23	-21	62	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3		
Asta: 425	87	10,52	20	-4646	0	-7	-21	62	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3		
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$	151,9	-4273	53	-129	71	67	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg/cmq	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 105	90	12,04		20	-659	102	13	42	-128	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	0		16	-39	9	69	-75	-77	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Asta: 426	90	10,52		16	-71	-50	126	-75	-77	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3	
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$		151,9	-71	27	80	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	37	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 105	93	12,04		16	-664	102	-12	-42	-129	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	0		20	-29	10	-69	74	-76	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Asta: 427	93	10,52		20	-61	-48	-125	74	-76	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3	
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$		151,9	-61	27	80	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	37	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 105	96	12,04		13	-427	-48	9	-64	62	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	0		15	-517	-2	64	-71	54	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 428	96	10,52		15	-550	40	117	-71	54	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3	
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$		151,9	-550	17	74	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	37	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 105	99	12,04		17	-431	-49	-11	65	63	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	0		19	-516	-1	-63	71	56	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 429	99	10,52		19	-548	41	-118	71	56	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3	
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$		151,9	-548	17	74	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	37	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 105	102	12,04		19	-3344	50	16	49	-73	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
HEB160	qn=	0		19	-3377	-5	-21	49	-73	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Asta: 430	102	10,52		15	-2395	-11	105	-58	-28	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Instab.:l=	151,9	$\beta^*l=$		151,9	-2395	14	71	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	37	Rpf=	3	Rft=	3				
Sez.N. 103	105	11,28		15	-3252	1	12	-41	-62	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
HEB140	qn=	0		15	-3265	-23	28	-41	-62	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
Asta: 431	105	10,52		15	-3277	-47	43	-41	-62	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
Instab.:l=	75,9	$\beta^*l=$		75,9	-3277	28	31	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	21	Rpf=	4	Rft=	0				
Sez.N. 105	105	12,04		15	-3219	47	-18	-40	-62	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
HEB160	qn=	0		15	-3235	24	-3	-40	-62	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Asta: 432	105	11,28		15	-3251	1	12	-40	-62	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Instab.:l=	75,9	$\beta^*l=$		75,9	-3251	29	7	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	18	Rpf=	3	Rft=	0				
Sez.N. 979	84	12,04		20	-1559	15	-2	-7	-23	0	42763	1300	1300	15717	15717	1166	2750	4	
ctrv-ann_1	qn=	-7		20	-1563	3	2	-7	-27	0	42763	1299	1299	15717	15717	1166	2750	4	
Asta: 433	62	11,28		20	-1568	-11	5	-7	-31	0	42763	1299	1299	15717	15717	1166	2750	4	
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$		67,3	-1568	11	3	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	19	Rpf=	5	Rft=	0				
Sez.N. 979	62	11,28		20	629	-1	2	5	6	0	42763	1329	1329	15717	15717	1166	2750	1	
ctrv-ann_1	qn=	-7		20	636	2	-2	5	0	0	42763	1329	1329	15717	15717	1166	2750	1	
Asta: 434	90	12,04		20	638	2	-3	5	-1	0	42763	1329	1329	15717	15717	1166	2750	1	
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$		67,3	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 187	84	12,04		20	-282	183	0	0	-254	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3	
IPE200	qn=	-22		20	-282	30	0	0	-267	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 435	90	12,04		20	-282	-131	1	0	-281	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-317	135	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	36	Rpf=	3	Rft=	3				
Sez.N. 187	90	12,04		28	-1187	14	1	-2	-42	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22		28	-1187	-14	2	-2	-55	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Asta: 436	96	12,04		28	-1187	-51	2	-2	-69	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-1185	47	2	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	36	Rpf=	3	Rft=	3				
Sez.N. 187	96	12,04		16	-366	-102	1	1	215	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22		14	-378	21	1	1	196	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 437	102	12,04		14	-378	135	0	1	183	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-378	101	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	36	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 187	87	12,04		16	-280	184	-1	0	-255	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3	
IPE200	qn=	-22		16	-280	30	-1	0	-268	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 438	93	12,04		16	-280	-132	-1	0	-281	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-314	136	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	36	Rpf=	3	Rft=	3				
Sez.N. 187	93	12,04		24	-1188	14	0	2	-42	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22		24	-1188	-15	-1	2	-55	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Asta: 439	99	12,04		24	-1188	-51	-2	2	-69	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-1185	47	2	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	36	Rpf=	3	Rft=	3				
Sez.N. 187	99	12,04		20	-359	-105	-1	-1	218	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22		18	-372	19	0	-1	200	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 440	105	12,04		20	-359	137	0	-1	192	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-359	103	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	36	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 109	9	12,04		14	-116	-99	4	5	181	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd (kg*m)	fy rid Kg/cmq	Rap %	
HEB200	qn=	-61	28	-136	-2	-1	-1	133	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 441	26	12,04	14	-116	71	-2	5	109	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	0	0	0	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 979	63	11,28	15	-1011	-7	-8	-9	21	4	42763	1317	1317	15717	15717	1166	2750	2		
ctrv-ann_1	qn=	-7	15	-1006	2	-4	-9	17	4	42763	1317	1317	15717	15717	1166	2750	2		
Asta: 442	102	12,04	15	-1002	10	0	-9	13	4	42763	1317	1317	15717	15717	1166	2750	2		
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$	67,3	-1011	7	5	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	3	Rft=	0					
Sez.N. 109	27	12,04	23	-123	25	-1	-3	-25	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	-61	14	-146	1	1	-5	-48	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 443	28	12,04	19	-116	-47	-5	4	-98	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	0	0	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0					
Sez.N. 109	12	12,04	18	-118	-98	-4	-5	179	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
HEB200	qn=	-61	24	-138	-2	1	1	132	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 444	25	12,04	18	-118	70	2	-5	107	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	0	0	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0					
Sez.N. 109	25	12,04	18	50	-131	2	-1	383	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
HEB200	qn=	-61	30	59	-119	0	0	377	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Asta: 445	7	12,04	18	50	84	3	-1	347	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$	41,2	0	0	0	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0					
Sez.N. 109	13	12,04	27	-122	26	1	3	-27	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	-61	18	-145	1	-1	5	-49	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 446	30	12,04	15	-115	-48	5	-4	-99	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	0	0	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0					
Sez.N. 109	26	12,04	14	51	-133	-2	1	389	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
HEB200	qn=	-61	34	60	-121	0	0	384	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Asta: 447	4	12,04	14	51	85	-3	1	353	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1		
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$	41,2	0	0	0	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0					
Sez.N. 979	96	12,04	13	469	-1	-1	11	4	-3	42763	1334	1334	15717	15717	1166	2750	1		
ctrv-ann_1	qn=	-7	13	464	0	-6	11	0	-3	42763	1334	1334	15717	15717	1166	2750	1		
Asta: 448	63	11,28	13	460	0	-11	11	-3	-3	42763	1334	1334	15717	15717	1166	2750	1		
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$	67,3	-30	1	1	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	0					
Sez.N. 979	65	11,28	19	-1051	-7	10	12	21	-3	42763	1316	1316	15717	15717	1166	2750	2		
ctrv-ann_1	qn=	-7	19	-1047	3	4	12	18	-3	42763	1316	1316	15717	15717	1166	2750	2		
Asta: 449	105	12,04	19	-1042	10	-2	12	14	-3	42763	1316	1316	15717	15717	1166	2750	2		
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$	67,3	-1051	8	5	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	3	Rft=	0					
Sez.N. 979	66	11,28	16	632	-1	-3	-7	6	0	42763	1329	1329	15717	15717	1166	2750	1		
ctrv-ann_1	qn=	-7	16	640	2	3	-7	0	0	42763	1329	1329	15717	15717	1166	2750	1		
Asta: 450	93	12,04	16	642	2	3	-7	-1	0	42763	1329	1329	15717	15717	1166	2750	2		
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$	67,3	0	0	0	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0					
Sez.N. 109	7	12,04	18	25	-28	3	1	40	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	-61	19	25	-20	3	1	-7	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 451	13	12,04	23	26	-37	1	-1	-66	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	58,9	$\beta^*l=$	41,2	0	0	0	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0					
Sez.N. 109	4	12,04	14	25	-30	-3	-1	46	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
HEB200	qn=	-61	15	24	-19	-3	-1	0	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 452	27	12,04	27	26	-34	-1	1	-58	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$	41,2	0	0	0	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0					
Sez.N. 979	87	12,04	16	-1555	15	2	9	-23	0	42763	1300	1300	15717	15717	1166	2750	4		
ctrv-ann_1	qn=	-7	16	-1559	3	-2	9	-27	0	42763	1300	1300	15717	15717	1166	2750	4		
Asta: 453	66	11,28	16	-1564	-11	-6	9	-31	0	42763	1299	1299	15717	15717	1166	2750	4		
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$	67,3	-1564	11	3	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	5	Rft=	0					
Sez.N. 979	99	12,04	17	449	-1	1	-9	4	3	42763	1335	1335	15717	15717	1166	2750	1		
ctrv-ann_1	qn=	-7	17	444	1	6	-9	0	3	42763	1335	1335	15717	15717	1166	2750	1		
Asta: 454	65	11,28	17	439	0	10	-9	-3	3	42763	1335	1335	15717	15717	1166	2750	1		
Instab.:l=	96,1	$\beta^*l=$	67,3	-42	1	1	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	0					
Sez.N. 109	9	13,87	14	-4551	622	-75	-56	-514	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	4		
HEB200	qn=	0	22	-4707	169	-8	-12	-524	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
Asta: 455	9	12,04	22	-4764	-323	3	-12	-524	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$	183,1	-4664	249	34	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf=	4	Rft=	4					
Sez.N. 109	12	13,87	18	-4539	621	76	57	-505	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	4		
HEB200	qn=	0	26	-4692	168	8	13	-521	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd (kg*m)	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 456	12	12,04		26	-4750	-323	-4	13	-521	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	-4651	249	34	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 4	Rft=		4					
Sez.N. 109	13	13,87		18	-10	-28	49	39	32	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
HEB200	qn=	0		18	-65	1	14	39	32	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 457	13	12,04		16	-231	23	26	-36	23	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	-128	12	20	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 109	25	13,87		18	-157	26	48	38	-33	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
HEB200	qn=	0		18	-212	-4	14	38	-33	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 458	25	12,04		16	-314	-43	25	-34	-42	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	-269	14	20	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 109	26	13,87		14	-160	27	-48	-37	-34	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
HEB200	qn=	0		14	-215	-3	-15	-37	-34	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 459	26	12,04		20	-316	-43	-25	35	-42	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	-272	14	20	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 109	27	13,87		16	-20	-26	-49	-36	30	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
HEB200	qn=	0		16	-75	1	-15	-36	30	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 460	27	12,04		20	-229	23	-26	36	24	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	-138	11	21	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 109	28	13,87		15	-2608	-375	-70	-54	309	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
HEB200	qn=	0		27	-2950	-106	-4	7	327	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
Asta: 461	28	12,04		19	-2979	199	-32	47	322	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	-2979	157	23	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 3	Rft=		3					
Sez.N. 109	30	13,87		15	-2886	-393	-63	-52	324	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
HEB200	qn=	0		23	-2977	-107	-5	-22	330	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
Asta: 462	30	12,04		15	-2998	200	33	-52	324	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	-2998	157	25	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 3	Rft=		3					
Sez.N. 105	84	13,87		18	-6742	548	108	50	-428	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	8	
HEB160	qn=	0		28	-7002	174	20	5	-440	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	5	
Asta: 463	84	12,04		28	-7043	-240	14	5	-440	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	5	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	-7030	241	65	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 45	Rpf= 10	Rft=		10					
Sez.N. 105	87	13,87		14	-6732	550	-105	-48	-428	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	8	
HEB160	qn=	0		24	-7000	175	-19	-3	-441	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	5	
Asta: 464	87	12,04		24	-7040	-240	-15	-3	-441	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	5	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	-7020	242	64	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 45	Rpf= 10	Rft=		10					
Sez.N. 105	90	13,87		15	2350	-8	-108	-66	1	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
HEB160	qn=	0		24	2405	-4	-23	-37	-22	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Asta: 465	90	12,04		24	2365	-25	11	-37	-22	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	2272	8	108	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 45	Rpf= 0	Rft=		2					
Sez.N. 105	93	13,87		19	2342	-9	109	67	2	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
HEB160	qn=	0		28	2394	-5	23	39	-21	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Asta: 466	93	12,04		28	2354	-26	-12	39	-21	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	2264	9	109	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 45	Rpf= 0	Rft=		2					
Sez.N. 105	96	13,87		15	1598	-53	-105	-64	57	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3	
HEB160	qn=	0		14	1689	-3	-42	-60	65	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 467	96	12,04		14	1649	58	15	-60	65	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	1520	53	105	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 45	Rpf= 0	Rft=		3					
Sez.N. 105	99	13,87		19	1587	-55	104	64	58	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3	
HEB160	qn=	0		18	1677	-3	42	59	65	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 468	99	12,04		18	1637	58	-13	59	65	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	1509	55	104	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 45	Rpf= 0	Rft=		3					
Sez.N. 105	102	13,87		17	-4510	-337	101	47	268	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	6	
HEB160	qn=	0		27	-4779	-113	23	6	298	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3	
Asta: 469	102	12,04		27	-4819	165	18	6	298	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	-4789	147	62	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 45	Rpf= 7	Rft=		7					
Sez.N. 105	105	13,87		13	-4453	-338	-99	-44	269	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	6	
HEB160	qn=	0		23	-4684	-113	-22	-10	299	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3	
Asta: 470	105	12,04		23	-4724	166	-12	-10	299	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3	
Instab.:l=	183,1	$\beta^*l=$		183,1	-4710	147	61	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 45	Rpf= 7	Rft=		7					
Sez.N. 979	105	12,04		18	1205	0	-5	-9	3	-1	42763	1311	1311	15717	15717	1166	2750	3	
ctrv-ann_1	qn=	-7		18	1211	1	1	-9	-1	-1	42763	1311	1311	15717	15717	1166	2750	3	
Asta: 471	65	12,95		18	1217	0	6	-9	-4	-1	42763	1310	1310	15717	15717	1166	2750	3	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	f y rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	108,8	β*:=	76,2		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 979	93	12,04	16	-2495	7	-1	6	-8	3	42763	1270	1270	15717	15717	1166	2750	6	6	
ctrv-ann_1	qn=	-7	16	-2489	2	-4	6	-12	3	42763	1270	1270	15717	15717	1166	2750	6	6	
Asta: 472	66	12,95	16	-2484	-6	-7	6	-15	3	42763	1270	1270	15717	15717	1166	2750	6	6	
Instab.:=	108,8	β*:=	76,2	-2495	5	5	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 21	Rpf= 7	Rft=	0							
Sez.N. 979	63	12,95	14	1189	0	6	10	4	0	42763	1311	1311	15717	15717	1166	2750	3	3	
ctrv-ann_1	qn=	-7	14	1183	1	1	10	0	0	42763	1311	1311	15717	15717	1166	2750	3	3	
Asta: 473	102	12,04	14	1178	0	-5	10	-3	0	42763	1312	1312	15717	15717	1166	2750	3	3	
Instab.:=	108,8	β*:=	76,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 979	96	12,04	16	-1870	5	0	-5	-5	-1	42763	1290	1290	15717	15717	1166	2750	4	4	
ctrv-ann_1	qn=	-7	16	-1865	2	3	-5	-9	-1	42763	1290	1290	15717	15717	1166	2750	4	4	
Asta: 474	63	12,95	16	-1859	-4	6	-5	-12	-1	42763	1290	1290	15717	15717	1166	2750	4	4	
Instab.:=	108,8	β*:=	76,2	-1870	4	3	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 21	Rpf= 5	Rft=	0							
Sez.N. 979	62	12,95	20	-2474	-6	-9	-8	15	-3	42763	1271	1271	15717	15717	1166	2750	6	6	
ctrv-ann_1	qn=	-7	20	-2480	2	-4	-8	12	-3	42763	1271	1271	15717	15717	1166	2750	6	6	
Asta: 475	90	12,04	20	-2485	7	0	-8	8	-3	42763	1270	1270	15717	15717	1166	2750	6	6	
Instab.:=	108,8	β*:=	76,2	-2485	5	5	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 21	Rpf= 7	Rft=	0							
Sez.N. 979	84	12,04	20	1352	0	-3	5	5	3	42763	1306	1306	15717	15717	1166	2750	3	3	
ctrv-ann_1	qn=	-7	20	1360	2	-7	5	0	3	42763	1306	1306	15717	15717	1166	2750	3	3	
Asta: 476	62	12,95	20	1363	2	-8	5	-2	3	42763	1306	1306	15717	15717	1166	2750	3	3	
Instab.:=	108,8	β*:=	76,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 979	99	12,04	20	-1869	5	1	7	-5	1	42763	1290	1290	15717	15717	1166	2750	4	4	
ctrv-ann_1	qn=	-7	20	-1863	2	-3	7	-8	1	42763	1290	1290	15717	15717	1166	2750	4	4	
Asta: 477	65	12,95	20	-1858	-4	-7	7	-12	1	42763	1290	1290	15717	15717	1166	2750	4	4	
Instab.:=	108,8	β*:=	76,2	-1869	4	4	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 21	Rpf= 5	Rft=	0							
Sez.N. 979	87	12,04	16	1348	0	4	-3	5	-3	42763	1306	1306	15717	15717	1166	2750	3	3	
ctrv-ann_1	qn=	-7	16	1357	2	7	-3	0	-3	42763	1306	1306	15717	15717	1166	2750	3	3	
Asta: 478	66	12,95	16	1359	2	7	-3	-2	-3	42763	1306	1306	15717	15717	1166	2750	3	3	
Instab.:=	108,8	β*:=	76,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 187	77	14,47	18	202	-368	2	4	473	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	6	6	
IPE200	qn=	-22	20	278	-25	-1	4	446	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	1	
Asta: 479	78	14,47	14	-108	310	8	-9	405	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	6	6	
Instab.:=	148,3	β*:=	103,8	202	368	4	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 46	Rpf= 5	Rft=	6							
Sez.N. 979	65	12,95	18	1194	12	4	-12	-16	-4	42763	1311	1311	15717	15717	1166	2750	3	3	
ctrv-ann_1	qn=	-7	18	1200	2	11	-12	-19	-4	42763	1311	1311	15717	15717	1166	2750	3	3	
Asta: 480	99	13,87	18	1206	-10	17	-12	-23	-4	42763	1311	1311	15717	15717	1166	2750	3	3	
Instab.:=	108,8	β*:=	76,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 197	14	14,47	28	96	-334	-1	-2	-402	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	2	2	
IPE330	qn=	-369	28	96	-612	0	-2	-544	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	3	3	
Asta: 481	51	14,47	28	96	-973	1	-2	-686	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	4	4	
Instab.:=	117,7	β*:=	82,4	96	973	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 23	Rpf= 0	Rft=	4							
Sez.N. 979	66	12,95	16	-2497	13	-6	12	-57	6	42763	1270	1270	15717	15717	1166	2750	6	6	
ctrv-ann_1	qn=	-7	16	-2492	-19	-12	12	-61	6	42763	1270	1270	15717	15717	1166	2750	6	6	
Asta: 482	87	13,87	16	-2486	-53	-18	12	-64	6	42763	1270	1270	15717	15717	1166	2750	6	6	
Instab.:=	108,8	β*:=	76,2	-2497	40	13	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 21	Rpf= 10	Rft=	0							
Sez.N. 105	84	13,87	24	-1378	-442	21	25	382	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	5	5	
HEB160	qn=	-43	32	-1351	-224	6	21	357	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	2	
Asta: 483	90	13,87	20	-1609	-13	0	14	330	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	1	
Instab.:=	117,7	β*:=	82,4	-1512	330	10	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 20	Rpf= 5	Rft=	5							
Sez.N. 105	90	13,87	20	-1325	-11	2	6	12	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	1	
HEB160	qn=	-43	20	-1325	-9	0	6	-1	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	1	
Asta: 484	96	13,87	20	-1325	-27	-4	6	-38	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	1	
Instab.:=	117,7	β*:=	82,4	-1325	20	2	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=	1							
Sez.N. 105	96	13,87	20	-1214	-27	-11	-24	-163	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	1	
HEB160	qn=	-43	23	-1043	-143	1	-24	-228	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	1	
Asta: 485	102	13,87	15	-902	-285	20	-33	-257	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3	3	
Instab.:=	117,7	β*:=	82,4	-1043	213	6	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 20	Rpf= 3	Rft=	3							
Sez.N. 195	51	14,47	28	86	-973	0	1	-701	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	6	6	
IPE300	qn=	-362	28	86	-1408	0	1	-839	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	8	8	
Asta: 486	67	14,47	28	86	-1923	0	1	-977	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	11	11	
Instab.:=	117,7	β*:=	82,4	86	1923	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 24	Rpf= 0	Rft=	11							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 109	92	13,87	20	-721	-296	11	19	513	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
HEB200	qn=	-61	20	-721	70	-3	19	467	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0		
Asta: 487	93	13,87	20	-721	403	-17	19	422	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
Instab.:=	148,2	$\beta^*=$	103,8	-721	302	7	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 2	Rft=	1							
Sez.N. 199	67	14,47	28	367	-1910	-3	-9	-1282	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	7		
IPE360	qn=	-377	36	557	-2755	2	-12	-1519	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	10		
Asta: 488	77	14,47	20	274	-3645	20	-26	-1653	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	13		
Instab.:=	117,7	$\beta^*=$	82,4	274	3645	20	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=	14							
Sez.N. 201	77	14,47	36	-664	-3698	9	20	-2546	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	10		
IPE400	qn=	-344	30	-420	-5264	10	-9	-2830	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	15		
Asta: 489	9	13,87	14	-288	-6882	60	-50	-2954	1	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	20		
Instab.:=	117,5	$\beta^*=$	82,3	-694	6850	8	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 19	Rft=	20							
Sez.N. 201	28	13,87	19	-2093	-4593	-61	-58	2157	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	14		
IPE400	qn=	-344	31	-1766	-3401	10	19	1984	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	10		
Asta: 490	114	14,47	13	-1749	-2284	-9	53	1647	-1	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	6		
Instab.:=	117,8	$\beta^*=$	82,5	-2093	4327	30	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 13	Rft=	14							
Sez.N. 195	114	14,47	13	22	-2031	-10	-13	1100	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	12		
IPE300	qn=	-362	29	94	-1428	0	-4	976	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	8		
Asta: 491	123	14,47	13	22	-878	5	-13	824	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	5		
Instab.:=	118,2	$\beta^*=$	82,8	22	2031	10	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 11	Rft=	12							
Sez.N. 58	42	14,47	21	1432	304	7	8	-11	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
UPN300	qn=	46	21	1432	296	4	8	2	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
Asta: 492	43	14,47	21	1432	303	-5	8	57	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
Instab.:=	148,3	$\beta^*=$	103,8	1432	304	7	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 35	Rpf= 0	Rft=	2							
Sez.N. 201	108	13,87	15	-382	-2085	-52	-54	432	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	7		
IPE400	qn=	-345	15	-313	-1857	-17	-54	297	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	5		
Asta: 493	115	14,47	17	-282	-1754	-18	52	110	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	5		
Instab.:=	117,9	$\beta^*=$	82,5	-382	2085	24	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 6	Rft=	6							
Sez.N. 195	115	14,47	33	-174	-1792	-4	-4	811	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	10		
IPE300	qn=	-363	29	-170	-1350	1	2	669	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	8		
Asta: 494	124	14,47	21	-217	-993	0	1	485	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	6		
Instab.:=	118,2	$\beta^*=$	82,8	-174	1772	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 10	Rft=	11							
Sez.N. 187	83	14,47	21	-4	0	-10	-15	6	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
IPE200	qn=	-276	21	-4	0	-10	-15	0	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Asta: 495	281	14,47	28	-6	-80	-1	8	-173	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Instab.:=	74,3	$\beta^*=$	52,0	14	72	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 23	Rpf= 1	Rft=	1							
Sez.N. 201	30	13,87	15	-2080	-4618	61	58	2175	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	14		
IPE400	qn=	-345	35	-1756	-3419	-10	-19	2005	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	10		
Asta: 496	116	14,47	17	-1726	-2284	9	-53	1660	1	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	6		
Instab.:=	117,8	$\beta^*=$	82,5	-2080	4347	30	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 13	Rft=	14							
Sez.N. 195	116	14,47	17	11	-2028	10	11	1103	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	12		
IPE300	qn=	-362	33	83	-1427	0	2	979	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	8		
Asta: 497	125	14,47	25	-17	-889	-2	1	776	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	5		
Instab.:=	118,2	$\beta^*=$	82,8	11	2028	10	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 11	Rft=	12							
Sez.N. 58	45	14,47	27	841	115	5	5	41	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1		
UPN300	qn=	46	21	884	173	2	2	122	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	2		
Asta: 498	48	14,47	21	884	291	0	2	156	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	2		
Instab.:=	148,2	$\beta^*=$	103,7	884	291	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 35	Rpf= 0	Rft=	2							
Sez.N. 201	79	14,47	16	-953	-3659	-20	-64	-2406	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	10		
IPE400	qn=	-344	34	-431	-5267	-12	15	-2809	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	15		
Asta: 499	12	13,87	18	-297	-6880	-65	56	-2936	-1	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	20		
Instab.:=	117,5	$\beta^*=$	82,3	-500	6864	14	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 20	Rft=	20							
Sez.N. 201	78	14,47	20	958	-3275	-36	-85	-9	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	10		
IPE400	qn=	-344	16	935	-3296	28	77	-1	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	10		
Asta: 500	110	13,87	14	839	-3489	-75	84	-302	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	11		
Instab.:=	117,5	$\beta^*=$	82,3	839	3489	75	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	11							
Sez.N. 199	68	14,47	24	-329	-2166	0	-2	-778	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	8		
IPE360	qn=	-378	32	-299	-2703	2	-3	-994	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	10		
Asta: 501	78	14,47	36	-293	-3327	-5	4	-1135	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	12		
Instab.:=	117,7	$\beta^*=$	82,4	-299	3333	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 12	Rft=	12							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 199	69	14,47	24	351	-1931	3	8	-1270	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	7		
IPE360	qn=	-377	32	537	-2772	-2	11	-1512	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	10		
Asta: 502	79	14,47	16	256	-3659	-20	25	-1646	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	13		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	256	3659	20	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=	14							
Sez.N. 195	54	14,47	24	81	-987	0	-1	-658	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	6		
IPE300	qn=	-362	24	81	-1425	1	-1	-795	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	8		
Asta: 503	69	14,47	24	81	-1944	1	-1	-933	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	11		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	81	1944	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 0	Rft=	12							
Sez.N. 195	53	14,47	24	-316	-1063	0	1	-779	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	6		
IPE300	qn=	-363	24	-316	-1574	0	1	-917	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	9		
Asta: 504	68	14,47	24	-316	-2166	0	1	-1055	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	13		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	-316	2064	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 12	Rft=	12							
Sez.N. 197	16	14,47	24	91	-353	0	1	-399	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	2		
IPE330	qn=	-369	24	91	-628	0	1	-541	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	3		
Asta: 505	54	14,47	24	91	-987	-1	1	-683	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	4		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	91	987	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 0	Rft=	5							
Sez.N. 197	15	14,47	28	-160	-315	-2	-2	-487	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	1		
IPE330	qn=	-370	24	-157	-649	0	0	-633	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	3		
Asta: 506	53	14,47	24	-157	-1062	0	0	-775	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	5		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	-157	862	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 4	Rft=	4							
Sez.N. 197	17	14,47	24	-381	-429	0	2	-570	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	2		
IPE330	qn=	-369	24	-381	-804	-1	2	-711	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	4		
Asta: 507	55	14,47	24	-381	-1263	-2	2	-853	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	6		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	-381	1063	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 5	Rft=	5							
Sez.N. 191	18	14,47	22	-1115	-165	-11	-16	-523	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	2		
IPE240	qn=	-191	26	-1037	-496	-1	-17	-605	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	5		
Asta: 508	56	14,47	26	-1037	-874	8	-17	-679	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	9		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	-1115	649	4	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 8	Rft=	8							
Sez.N. 195	281	14,47	28	-103	-80	-1	-24	-170	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0		
IPE300	qn=	-230	27	-146	-154	13	-28	-220	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Asta: 509	84	13,87	27	-191	-251	26	-28	-276	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2		
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$	51,9	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 197	11	14,47	24	-391	-357	2	1	-518	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	2		
IPE330	qn=	-369	28	-380	-715	1	-1	-671	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	3		
Asta: 510	50	14,47	28	-380	-1151	2	-1	-812	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	5		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	-380	948	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 5	Rft=	5							
Sez.N. 197	10	14,47	26	-1186	-278	19	29	-568	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	2		
IPE330	qn=	-209	22	-1104	-637	3	30	-661	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	3		
Asta: 511	47	14,47	22	-1104	-1052	-15	30	-746	0	172167	22119	4226	62845	48917	473	2750	5		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	-1186	834	8	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 5	Rft=	5							
Sez.N. 187	95	14,47	24	-18	0	13	19	234	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
IPE200	qn=	-276	16	-38	86	5	14	202	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 512	283	14,47	14	-43	158	0	9	149	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3		
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$	51,9	3	111	8	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 2	Rft=	2							
Sez.N. 195	55	14,47	24	-976	-1259	-4	-7	-790	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	7		
IPE300	qn=	-362	24	-976	-1734	1	-7	-927	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	10		
Asta: 513	70	14,47	32	-966	-2295	7	-8	-1061	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	13		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	-976	2271	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 14	Rft=	14							
Sez.N. 199	70	14,47	32	-973	-2295	10	30	-816	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	8		
IPE360	qn=	-377	32	-973	-2827	-8	30	-963	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	10		
Asta: 514	80	14,47	32	-973	-3445	-26	30	-1109	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	13		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	-973	3445	11	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 13	Rft=	13							
Sez.N. 201	80	14,47	36	98	-3448	-41	-70	232	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	10		
IPE400	qn=	-344	36	-23	-3317	41	-70	-5	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	10		
Asta: 515	86	13,87	18	-323	-3336	75	-95	-117	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	10		
Instab.:l=	117,5	$\beta^*l=$	82,3	15	3400	47	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 10	Rft=	10							
Sez.N. 201	86	13,87	26	85	-3055	10	15	1485	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	9		
IPE400	qn=	-387	18	-117	-2235	2	4	1250	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	6		
Asta: 516	92	13,87	26	85	-1501	-8	15	1181	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	4		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	85	3055	10	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 8	Rft=	9							
Sez.N. 201	92	13,87	18	-214	-1512	2	2	545	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	4		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE400	qn=	-387		18	-214	-1250	2	2	393	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	4	
Asta: 517	98	13,87		20	-183	-1103	4	-2	214	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	3	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-214	1512	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 4	Rft=	4						
Sez.N. 201	98	13,87		20	-184	-1103	26	41	-313	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	3	
IPE400	qn=	-387		19	-176	-1355	2	40	-493	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	4	
Asta: 518	104	13,87		19	-176	-1719	-21	40	-645	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	5	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	6	1740	18	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 5	Rft=	5						
Sez.N. 201	104	13,87		19	-903	-1939	57	61	174	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	6	
IPE400	qn=	-344		19	-834	-1860	16	61	38	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	5	
Asta: 519	117	14,47		17	-826	-1898	-27	66	-126	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	6	
Instab.:l=	117,8	$\beta^*l=$		82,5	-903	1939	24	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 6	Rft=	6						
Sez.N. 195	117	14,47		17	-782	-1912	-14	-13	777	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	11	
IPE300	qn=	-362		17	-782	-1488	-7	-13	638	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	9	
Asta: 520	126	14,47		33	-604	-1150	1	-11	500	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	7	
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,8	-782	1912	8	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 12	Rft=	12						
Sez.N. 58	48	14,47		21	1438	272	6	4	3	1	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3	
UPN300	qn=	46		21	1438	275	2	4	37	1	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3	
Asta: 521	42	14,47		21	1438	304	-2	4	71	1	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3	
Instab.:l=	148,1	$\beta^*l=$		103,7	1438	304	6	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 35	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 195	56	14,47		26	-1059	-874	-20	-33	-1013	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	6	
IPE300	qn=	-202		22	-1141	-1513	0	-30	-1104	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	9	
Asta: 522	71	14,47		30	-1215	-2204	19	-34	-1238	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	13	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-1141	1977	7	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 12	Rft=	13						
Sez.N. 199	71	14,47		34	-3282	-2222	-28	-66	-1608	-1	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	8	
IPE360	qn=	-217		30	-3490	-3183	13	-65	-1728	-1	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	12	
Asta: 523	81	14,47		32	-3602	-4285	50	-67	-1886	-1	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	16	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-3602	4155	20	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 17	Rft=	17						
Sez.N. 201	109	13,87		22	468	-1202	4	7	523	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	3	
IPE400	qn=	-387		14	485	-921	-1	16	336	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	3	
Asta: 524	111	13,87		19	501	-786	11	-17	146	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	485	1175	10	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 201	110	13,87		22	595	-3248	4	8	1868	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	9	
IPE400	qn=	-387		22	595	-2195	-1	8	1716	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	6	
Asta: 525	109	13,87		14	555	-1203	-14	18	1533	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	4	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	595	3248	6	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 201	111	13,87		27	500	-811	-3	-7	-766	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	2	
IPE400	qn=	-387		31	465	-1313	-1	2	-921	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	4	
Asta: 526	108	13,87		35	468	-1894	4	-5	-1077	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	5	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	468	1894	4	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	5						
Sez.N. 201	81	14,47		32	-4361	-4285	18	52	-550	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	12	
IPE400	qn=	-202		32	-4404	-4623	-17	52	-635	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	13	
Asta: 527	87	13,87		32	-4447	-5010	-51	52	-720	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	15	
Instab.:l=	117,5	$\beta^*l=$		82,3	-4522	5028	21	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 16	Rft=	17						
Sez.N. 201	87	13,87		28	-2054	-4085	-31	-38	3417	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	12	
IPE400	qn=	-227		36	-2005	-2092	-9	-32	3308	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	6	
Asta: 528	93	13,87		16	-2408	-95	0	-21	3203	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	1	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-2261	3047	14	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 10	Rft=	10						
Sez.N. 201	93	13,87		16	-1966	-76	-2	-9	-29	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	1	
IPE400	qn=	-227		16	-1966	-121	2	-9	-124	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	1	
Asta: 529	99	13,87		16	-1966	-223	6	-9	-220	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	1	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-1966	170	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 201	99	13,87		14	-1679	-206	19	41	-1592	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	1	
IPE400	qn=	-226		27	-1472	-1350	-2	36	-2124	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	4	
Asta: 530	105	13,87		19	-1246	-2634	-30	50	-2265	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	8	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-1472	1963	9	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 6	Rft=	6						
Sez.N. 201	105	13,87		35	-4105	-3347	-14	28	580	1	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	10	
IPE400	qn=	-202		19	-3925	-3038	-33	37	449	1	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	9	
Asta: 531	118	14,47		17	-3734	-2824	-51	28	310	1	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	9	
Instab.:l=	117,8	$\beta^*l=$		82,5	-4412	3334	39	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 12	Rft=	12						
Sez.N. 195	118	14,47		17	-1241	-2730	21	39	1499	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	16	
IPE300	qn=	-202		17	-1241	-1855	-2	39	1417	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	11	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	f y rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 532	127	14,47		17	-1241	-1028	-25	39	1336	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	7	
Instab. l=	118,2	$\beta^*l=$		82,8	-1241	2422	10	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 15	Rft=		15					
Sez.N. 58	43	14,47		25	1413	303	4	4	-69	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3	
UPN300 qn=	46			25	1413	283	1	4	-35	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3	
Asta: 533	57	14,47		25	1413	288	-3	4	0	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3	
Instab. l=	148,5	$\beta^*l=$		103,9	1413	303	4	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 35	Rpf= 0	Rft=		2					
Sez.N. 195	283	14,47		14	37	158	0	22	169	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300 qn=	-231			22	16	211	-15	33	106	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Asta: 534	96	13,87		22	-30	246	-31	33	50	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Instab. l=	74,4	$\beta^*l=$		52,1	-30	246	19	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=		2					
Sez.N. 195	282	14,47		16	-561	-8	0	8	338	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
IPE300 qn=	-230			22	-472	151	-15	32	307	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 535	90	13,87		22	-517	264	-30	32	251	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Instab. l=	74,4	$\beta^*l=$		52,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 195	284	14,47		23	-974	-206	-1	-10	206	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300 qn=	-231			27	-926	-145	5	-13	100	1	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 536	102	13,87		22	-816	31	-34	36	141	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab. l=	74,5	$\beta^*l=$		52,1	-971	192	7	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=		1					
Sez.N. 195	278	14,47		22	211	4	11	-27	-55	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
IPE300 qn=	-296			24	235	-56	22	-41	-182	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 537	47	14,47		24	235	-136	37	-41	-254	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Instab. l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 195	279	14,47		26	12	-11	13	-37	-51	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
IPE300 qn=	-296			28	28	-75	29	-51	-194	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 538	61	14,47		28	28	-160	48	-51	-266	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Instab. l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 195	280	14,47		14	-380	39	14	-43	-73	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300 qn=	-296			28	-77	-65	26	-45	-223	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 539	74	14,47		28	-77	-161	43	-45	-295	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Instab. l=	74,2	$\beta^*l=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 195	285	14,47		23	-34	-118	-16	38	-253	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300 qn=	-297			23	-34	-226	-33	38	-326	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Asta: 540	112	14,47		23	-34	-361	-51	38	-399	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	4	
Instab. l=	74,6	$\beta^*l=$		52,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 195	286	14,47		23	-289	-61	-9	20	-253	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300 qn=	-297			15	-334	-166	-18	28	-315	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 541	121	14,47		15	-334	-297	-28	28	-388	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	3	
Instab. l=	74,6	$\beta^*l=$		52,3	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 58	57	14,47		25	1422	288	6	7	-76	-1	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3	
UPN300 qn=	46			25	1422	255	1	7	-42	-1	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	2	
Asta: 542	60	14,47		25	1422	247	-4	7	-8	-1	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	2	
Instab. l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	1422	288	6	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 35	Rpf= 0	Rft=		2					
Sez.N. 195	50	14,47		28	-898	-1153	3	7	-842	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	7	
IPE300 qn=	-362			28	-898	-1673	-2	7	-980	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	10	
Asta: 543	64	14,47		36	-956	-2282	-7	9	-1121	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	13	
Instab. l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-956	2188	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 13	Rft=		14					
Sez.N. 199	64	14,47		36	-993	-2282	-10	-30	-851	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	8	
IPE360 qn=	-377			36	-993	-2834	7	-30	-998	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	10	
Asta: 544	75	14,47		36	-993	-3473	25	-30	-1144	0	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	13	
Instab. l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-993	3473	11	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 13	Rft=		13					
Sez.N. 201	75	14,47		32	123	-3475	37	64	241	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	10	
IPE400 qn=	-344			32	-3	-3333	-40	64	-7	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	10	
Asta: 545	85	13,87		14	-415	-3341	-79	100	-108	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	11	
Instab. l=	117,5	$\beta^*l=$		82,3	40	3448	40	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 10	Rft=		10					
Sez.N. 201	85	13,87		22	69	-3052	-11	-16	1487	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	9	
IPE400 qn=	-387			14	-138	-2237	-2	-5	1253	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	6	
Asta: 546	91	13,87		22	69	-1499	8	-16	1183	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	4	
Instab. l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	69	3052	11	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 8	Rft=		9					
Sez.N. 201	91	13,87		14	-247	-1513	-3	-1	548	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	4	
IPE400 qn=	-387			14	-247	-1248	-2	-1	396	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	3	
Asta: 547	97	13,87		16	-214	-1098	-3	4	221	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	3	

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	117,7	β*:=	82,4		-247	1513	2	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	20	Rpf=	4	Rft=	4			
Sez.N. 201	97	13,87	16	-217	-1098	-28	-44	-305	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	3		
IPE400	qn=	-387	15	-208	-1346	-2	-42	-484	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	4		
Asta: 548	103	13,87	15	-208	-1705	23	-42	-636	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	5		
Instab.:=	117,7	β*:=	82,4	3	1713	17	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	20	Rpf=	5	Rft=	5				
Sez.N. 201	103	13,87	15	-932	-1924	-58	-62	154	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	6		
IPE400	qn=	-344	15	-863	-1857	-17	-62	18	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	5		
Asta: 549	113	14,47	13	-856	-1907	27	-67	-144	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	6		
Instab.:=	117,8	β*:=	82,5	-994	1907	26	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	20	Rpf=	6	Rft=	6				
Sez.N. 195	113	14,47	13	-816	-1924	13	9	782	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	12		
IPE300	qn=	-362	20	-329	-1601	1	0	714	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	9		
Asta: 550	122	14,47	13	-816	-1150	2	9	505	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	7		
Instab.:=	118,2	β*:=	82,8	-816	1924	9	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	24	Rpf=	12	Rft=	12				
Sez.N. 58	60	14,47	25	1008	265	5	2	-151	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	2		
UPN300	qn=	46	13	1025	204	3	0	-124	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	2		
Asta: 551	49	14,47	23	948	94	4	0	-40	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1		
Instab.:=	148,3	β*:=	103,8	1008	265	5	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	35	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 195	47	14,47	22	-1130	-1052	17	30	-944	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	7		
IPE300	qn=	-202	26	-1216	-1647	-1	27	-1034	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	10		
Asta: 552	61	14,47	26	-1216	-2302	-17	27	-1115	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	14		
Instab.:=	117,7	β*:=	82,4	-1216	2151	7	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	24	Rpf=	13	Rft=	14				
Sez.N. 199	61	14,47	30	-3367	-2311	29	67	-1586	1	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	9		
IPE360	qn=	-217	34	-3577	-3257	-13	66	-1705	1	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	12		
Asta: 553	74	14,47	36	-3690	-4347	-50	69	-1865	1	200005	28027	5255	72975	55789	605	2750	16		
Instab.:=	117,7	β*:=	82,4	-3690	4246	20	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	21	Rpf=	17	Rft=	18				
Sez.N. 201	74	14,47	36	-4438	-4347	-17	-53	-507	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	12		
IPE400	qn=	-202	36	-4481	-4658	18	-53	-592	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	13		
Asta: 554	84	13,87	36	-4524	-5019	53	-53	-677	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	15		
Instab.:=	117,5	β*:=	82,3	-4594	5026	23	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	20	Rpf=	16	Rft=	17				
Sez.N. 201	84	13,87	24	-2146	-4079	31	37	3411	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	12		
IPE400	qn=	-227	32	-2103	-2094	9	32	3309	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	6		
Asta: 555	90	13,87	20	-2505	-94	0	21	3199	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	1		
Instab.:=	117,7	β*:=	82,4	-2354	3043	14	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	20	Rpf=	10	Rft=	10				
Sez.N. 201	90	13,87	20	-2062	-76	3	9	-28	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	1		
IPE400	qn=	-227	20	-2062	-120	-1	9	-123	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	1		
Asta: 556	96	13,87	20	-2062	-221	-6	9	-219	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	1		
Instab.:=	117,7	β*:=	82,4	-2062	168	2	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	20	Rpf=	1	Rft=	1				
Sez.N. 201	96	13,87	18	-1836	-203	-20	-42	-1582	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	1		
IPE400	qn=	-226	23	-1624	-1343	1	-36	-2112	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	4		
Asta: 557	102	13,87	15	-1405	-2615	30	-49	-2249	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	8		
Instab.:=	117,7	β*:=	82,4	-1624	1953	9	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	20	Rpf=	6	Rft=	6				
Sez.N. 201	102	13,87	31	-4379	-3321	13	-28	510	-1	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	9		
IPE400	qn=	-202	15	-4208	-3059	32	-37	375	-1	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	9		
Asta: 558	112	14,47	13	-4012	-2890	50	-28	229	-1	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	9		
Instab.:=	117,8	β*:=	82,5	-4695	3316	37	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	20	Rpf=	12	Rft=	12				
Sez.N. 195	112	14,47	13	-1582	-2807	-22	-41	1559	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	17		
IPE300	qn=	-202	13	-1582	-1897	3	-41	1478	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	11		
Asta: 559	121	14,47	13	-1582	-1035	27	-41	1396	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	7		
Instab.:=	118,2	β*:=	82,7	-1582	2476	11	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	24	Rpf=	16	Rft=	16				
Sez.N. 195	276	14,47	22	-24	-3	8	-18	-57	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0		
IPE300	qn=	-296	34	12	-42	15	-25	-142	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Asta: 560	10	14,47	36	17	-105	26	-29	-219	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Instab.:=	74,1	β*:=	51,9	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 187	89	14,47	28	-512	0	13	18	73	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
IPE200	qn=	-276	16	-637	9	3	10	-5	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Asta: 561	282	14,47	16	-637	-8	-1	10	-77	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Instab.:=	74,1	β*:=	51,9	-512	14	7	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	23	Rpf=	1	Rft=	1				
Sez.N. 187	101	14,47	24	-868	57	15	22	-276	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
IPE200	qn=	-276	23	-898	-61	7	20	-357	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 562	284	14,47	23	-898	-206	-1	20	-421	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3		
Instab.:=	74,2	β*:=	51,9	-898	154	8	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	23	Rpf=	4	Rft=	4				

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 563 Instab.:l=	287 qn= 40 74,7	14,47 -296 14,47 $\beta^*l=$	28 13 13 52,3	-5 -52 -52 0	20 -42 -111 0	-5 -8 -16 0	9 19 19 cl= 1	-55 -143 -216 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	147983 147983 147983 lmd=	17280 17280 17280 0	3444 3444 3444 Rpf=	54033 54033 54033 0	40775 40775 40775 Rft=	384 384 384 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 1		
Sez.N. 58 UPN300 Asta: 564 Instab.:l=	6 qn= 275 74,1	14,47 -173 14,47 $\beta^*l=$	28 28 28 51,9	902 902 902 902	-4 -16 -44 44	-8 -4 0 8	-11 -11 -11 cl= 1	-12 -57 -102 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	161563 161563 161563 lmd=	17399 17399 17399 17	5133 5133 5133 Rpf=	50729 50729 50729 0	49078 49078 49078 Rft=	619 619 619 0	2750 2750 2750 0	1 1 1 1		
Sez.N. 58 UPN300 Asta: 565 Instab.:l=	44 qn= 288 74,1	14,47 173 14,47 $\beta^*l=$	24 27 28 51,8	909 865 883 865	7 7 31 34	-11 -9 8 10	-24 -24 -25 cl= 1	-14 0 78 $\epsilon=$	-1 -1 -1 0,92	161563 161563 161563 lmd=	17399 17399 17399 17	5133 5133 5133 Rpf=	50729 50729 50729 0	49078 49078 49078 Rft=	619 619 619 0	2750 2750 2750 0	1 1 1 1		
Sez.N. 58 UPN300 Asta: 566 Instab.:l=	288 qn= 45 74,7	14,47 173 14,47 $\beta^*l=$	28 23 23 52,3	825 827 827 827	31 66 118 118	8 6 6 7	2 1 1 cl= 1	35 93 138 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	161563 161563 161563 lmd=	17399 17399 17399 18	5133 5133 5133 Rpf=	50729 50729 50729 0	49078 49078 49078 Rft=	619 619 619 1	2750 2750 2750 0	1 1 1 1		
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 567 Instab.:l=	300 qn= 58 74,4	14,47 -277 14,47 $\beta^*l=$	26 20 26 52,1	231 273 231 231	-36 22 29 36	10 -15 -16 16	35 32 35 cl= 1	150 -2 20 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	78331 78331 78331 lmd=	6068 6068 6068 23	1227 1227 1227 Rpf=	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 Rft=	160 160 160 2	2750 2750 2750 2	1 2 2 2		
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 568 Instab.:l=	46 qn= 278 74,1	14,47 -276 14,47 $\beta^*l=$	22 22 22 51,9	220 220 220 220	18 24 4 24	-17 -8 11 17	-38 -38 -38 cl= 1	42 -3 -87 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	78331 78331 78331 lmd=	6068 6068 6068 23	1227 1227 1227 Rpf=	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 Rft=	160 160 160 2	2750 2750 2750 0	2 1 1 2		
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 569 Instab.:l=	59 qn= 279 74,2	14,47 -276 14,47 $\beta^*l=$	16 28 26 51,9	-13 15 8 15	0 5 -11 18	-24 -11 13 22	-48 -40 -47 cl= 1	63 -4 -79 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	78331 78331 78331 lmd=	6068 6068 6068 23	1227 1227 1227 Rpf=	28954 28954 28954 1	22229 22229 22229 Rft=	160 160 160 2	2750 2750 2750 0	2 1 1 2		
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 570 Instab.:l=	73 qn= 280 74,2	14,47 -276 14,47 $\beta^*l=$	16 28 14 51,9	-270 -89 -352 -352	49 52 39 56	-22 -18 14 9	-49 -42 -46 cl= 1	46 -6 -78 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	78331 78331 78331 lmd=	6068 6068 6068 23	1227 1227 1227 Rpf=	28954 28954 28954 2	22229 22229 22229 Rft=	160 160 160 2	2750 2750 2750 2	3 2 2 2		
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 571 Instab.:l=	118 qn= 290 74,3	14,47 -296 14,47 $\beta^*l=$	27 27 27 52,0	-24 -24 -24 0	-351 -220 -115 0	-51 -34 -16 0	-38 -38 -38 cl= 1	390 318 246 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	147983 147983 147983 lmd=	17280 17280 17280 0	3444 3444 3444 Rpf=	54033 54033 54033 0	40775 40775 40775 Rft=	384 384 384 0	2750 2750 2750 0	4 2 1 1		
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 572 Instab.:l=	12 qn= 86 148,0	13,87 -61 13,87 $\beta^*l=$	18 18 34 103,6	-1435 -1435 -1036 -1435	-1392 -333 732 1044	39 -2 -28 17	54 54 28 cl= 1	1452 1407 1179 $\epsilon=$	1 1 1 0,92	214723 214723 214723 lmd=	17670 17670 17670 20	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 7	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 0	2750 2750 2750 4	8 2 4 8		
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 573 Instab.:l=	290 qn= 119 74,3	14,47 -274 14,47 $\beta^*l=$	27 23 20 52,0	-21 -10 -41 0	-115 -49 0 118	-16 2 22 16	-51 -47 -52 cl= 1	220 164 60 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	78331 78331 78331 lmd=	6068 6068 6068 23	1227 1227 1227 Rpf=	28954 28954 28954 2	22229 22229 22229 Rft=	160 160 160 3	2750 2750 2750 0	3 1 2 2		
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 574 Instab.:l=	25 qn= 92 148,0	13,87 -61 13,87 $\beta^*l=$	16 16 18 103,6	-351 -351 -1246 -351	675 293 -294 506	-14 -1 10 5	-18 -18 -16 cl= 1	-491 -536 -64 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	214723 214723 214723 lmd=	17670 17670 17670 20	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 3	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 3	2750 2750 2750 0	4 2 2 2		
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 575 Instab.:l=	292 qn= 128 74,4	14,47 -277 14,47 $\beta^*l=$	27 19 20 52,0	209 222 230 222	-74 -11 27 74	-10 6 21 21	-41 -40 -41 cl= 1	184 134 63 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	78331 78331 78331 lmd=	6068 6068 6068 23	1227 1227 1227 Rpf=	28954 28954 28954 0	22229 22229 22229 Rft=	160 160 160 3	2750 2750 2750 0	2 1 2 2		
Sez.N. 109 HEB200 Asta: 576 Instab.:l=	13 qn= 98 148,0	13,87 -61 13,87 $\beta^*l=$	14 14 18 103,6	118 118 -499 118	659 297 -290 659	-12 -2 28 12	-15 -15 -40 cl= 1	-470 -516 -100 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	214723 214723 214723 lmd=	17670 17670 17670 20	8410 8410 8410 Rpf=	99681 99681 99681 2	39426 39426 39426 Rft=	824 824 824 4	2750 2750 2750 0	4 2 2 2		
Sez.N. 187 IPE200 Asta: 577 Instab.:l=	297 qn= 72 74,2	14,47 -277 14,47 $\beta^*l=$	18 14 18 52,0	-17 23 -17 0	9 7 0 11	14 -9 -24 22	51 42 51 cl= 1	53 -3 -76 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	78331 78331 78331 lmd=	6068 6068 6068 23	1227 1227 1227 Rpf=	28954 28954 28954 1	22229 22229 22229 Rft=	160 160 160 2	2750 2750 2750 0	1 1 2 2		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 109	30	13,87		19	-1511	-1076	-62	-80	1075	-1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	7	
HEB200	qn=	-61		19	-1511	-299	-3	-80	1030	-1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Asta: 578	104	13,87		27	-1216	496	32	-45	834	-1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
Instab. l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	-1511	807	25	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf= 6	Rft=	6					
Sez.N. 187	107	14,47		16	-50	0	23	52	-64	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-277		27	-18	-50	3	47	-168	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 579	285	14,47		23	-30	-118	-16	51	-225	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3	
Instab. l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	-18	93	8	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	23	Rpf= 2	Rft=	2					
Sez.N. 187	120	14,47		13	-318	59	13	27	-98	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-278		26	-364	24	3	22	-147	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 580	286	14,47		23	-279	-61	-9	31	-209	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab. l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	-349	49	5	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	23	Rpf= 2	Rft=	2					
Sez.N. 187	298	14,47		18	-366	43	14	48	72	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-276		24	-131	51	-17	33	0	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Asta: 581	82	14,47		20	-296	49	-22	46	-53	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3	
Instab. l=	74,3	$\beta^*l=$		52,0	-366	58	8	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	23	Rpf= 2	Rft=	2					
Sez.N. 187	299	14,47		26	-2	-14	7	26	85	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
IPE200	qn=	-277		26	-2	6	-7	26	-6	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 582	19	14,47		26	-2	0	-13	26	-45	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab. l=	74,4	$\beta^*l=$		52,0	10	14	13	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	23	Rpf= 1	Rft=	1					
Sez.N. 187	47	14,47		24	222	-135	-2	-3	74	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22		28	250	-92	0	-1	57	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Asta: 583	50	14,47		24	222	-55	2	-3	41	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab. l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	222	135	2	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 187	50	14,47		20	166	-57	2	3	28	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
IPE200	qn=	-22		23	208	-56	0	0	28	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 584	51	14,47		20	166	-43	-2	3	-5	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab. l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	196	63	1	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 187	51	14,47		20	242	-43	2	2	17	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
IPE200	qn=	-22		34	201	-37	0	0	10	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 585	53	14,47		14	136	-42	3	-4	-25	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab. l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	136	42	3	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 187	53	14,47		18	135	-42	3	4	27	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
IPE200	qn=	-22		29	187	-38	0	0	21	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 586	54	14,47		16	240	-39	2	-2	-14	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab. l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	135	42	3	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 187	54	14,47		16	164	-38	-2	-3	23	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
IPE200	qn=	-22		28	212	-37	0	0	19	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 587	55	14,47		16	164	-28	2	-3	-10	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab. l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	164	38	2	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 187	55	14,47		25	214	13	3	4	-99	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		24	282	-103	1	0	-125	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Asta: 588	56	14,47		24	282	-199	0	0	-141	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3	
Instab. l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	253	196	2	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 195	56	14,47		28	249	-196	34	37	299	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
IPE300	qn=	-297		36	245	-97	20	34	219	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 589	300	14,47		26	223	-36	10	24	116	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab. l=	73,9	$\beta^*l=$		51,7	0	0	0	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 109	84	13,87		20	-332	-445	34	33	832	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
HEB200	qn=	-61		22	-749	282	10	9	665	1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Asta: 590	85	13,87		18	-220	767	-16	37	763	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	5	
Instab. l=	148,2	$\beta^*l=$		103,7	-619	560	14	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf= 4	Rft=	4					
Sez.N. 109	85	13,87		30	-1024	738	-26	-26	-1187	-1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	4	
HEB200	qn=	-61		14	-1417	-333	-2	-52	-1414	-1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Asta: 591	9	13,87		14	-1417	-1397	37	-52	-1459	-1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	8	
Instab. l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	-1417	1048	16	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf= 7	Rft=	0					
Sez.N. 109	86	13,87		14	-232	762	-16	-37	-762	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	5	
HEB200	qn=	-61		20	-1353	267	7	17	-521	-1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Asta: 592	87	13,87		14	-232	-444	38	-37	-852	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
Instab. l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	-631	556	14	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf= 4	Rft=	4					
Sez.N. 187	289	14,47		28	-7	-11	-7	-30	81	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE200	qn=	-277		18	-22	4	9	-25	-5	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 593	34	14,47		28	-7	0	15	-30	-49	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab.:l=	74,4	$\beta^*l=$		52,0	2	14	14	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	23	Rpf=	1	Rft=	1				
Sez.N. 109	90	13,87		16	-720	409	-16	-19	-424	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
HEB200	qn=	-61		16	-720	74	-3	-19	-469	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 594	91	13,87		16	-720	-294	11	-19	-515	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,7	-720	307	7	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	2	Rft=	1				
Sez.N. 109	9	13,87		18	-1093	-1445	48	65	1527	1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	9	
HEB200	qn=	-61		32	-1082	-525	-1	0	920	1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
Asta: 595	110	13,87		18	-1093	757	-48	65	1436	1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	5	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	-1093	1084	19	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	7	Rft=	4				
Sez.N. 109	91	13,87		14	-1246	-291	12	18	60	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
HEB200	qn=	-61		20	-354	293	-1	20	535	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Asta: 596	26	13,87		20	-354	674	-16	20	489	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	4	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	-354	505	6	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	3	Rft=	3				
Sez.N. 179	87	13,87		26	-316	-36	0	0	31	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		22	-399	-34	0	0	30	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Asta: 597	94	14,47		14	-424	6	0	0	11	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Instab.:l=	189,5	$\beta^*l=$		132,7	-429	25	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	4	Rft=	4				
Sez.N. 195	105	13,87		26	-862	51	-36	-40	-120	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
IPE300	qn=	-231		14	-725	-64	-15	-18	-1	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 598	294	14,47		27	-1006	-161	1	5	-184	-1	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	74,5	$\beta^*l=$		52,1	-1003	146	6	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 109	96	13,87		14	-333	384	24	30	-412	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
HEB200	qn=	-61		22	-145	66	1	29	-359	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 599	97	13,87		16	-368	-301	-19	27	-481	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	-333	288	9	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	2	Rft=	1				
Sez.N. 109	97	13,87		14	-487	-289	30	43	99	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
HEB200	qn=	-61		18	129	298	-2	18	516	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Asta: 600	27	13,87		18	129	659	-15	18	471	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	4	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	129	659	15	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	2	Rft=	4				
Sez.N. 109	110	13,87		14	-1091	757	-47	-64	-1435	-1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	5	
HEB200	qn=	-61		14	-1091	-326	0	-64	-1480	-1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Asta: 601	12	13,87		14	-1091	-1443	48	-64	-1526	-1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	9	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	-1091	1082	19	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	7	Rft=	4				
Sez.N. 109	98	13,87		20	-381	-302	-18	-27	483	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
HEB200	qn=	-61		18	-347	63	2	-30	458	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	0	
Asta: 602	99	13,87		18	-347	383	24	-30	413	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	-347	287	10	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	2	Rft=	1				
Sez.N. 109	26	13,87		16	-587	1054	-34	-43	-924	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	6	
HEB200	qn=	-61		17	-811	-358	1	7	11	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Asta: 603	109	13,87		14	-561	-379	33	-48	-974	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	-587	791	14	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	5	Rft=	5				
Sez.N. 195	99	13,87		26	-57	234	-32	-35	-12	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
IPE300	qn=	-231		34	-55	213	-21	-24	0	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Asta: 604	293	14,47		18	11	176	2	-23	-136	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab.:l=	74,6	$\beta^*l=$		52,2	-57	234	18	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 109	102	13,87		19	-545	-238	5	10	534	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
HEB200	qn=	-61		13	-889	249	-2	45	179	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
Asta: 605	103	13,87		27	-755	480	-21	27	368	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,7	-755	360	9	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 109	103	13,87		15	-1518	442	58	82	-980	1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
HEB200	qn=	-61		15	-1518	-298	-3	82	-1025	1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	
Asta: 606	28	13,87		15	-1518	-1072	-64	82	-1070	1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	7	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	-1518	804	26	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	6	Rft=	6				
Sez.N. 109	104	13,87		23	-761	487	-20	-24	-363	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
HEB200	qn=	-61		17	-911	250	-2	-42	-177	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
Asta: 607	105	13,87		15	-546	-228	3	-7	-527	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	1	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	-761	365	8	cl= 1	$\epsilon=$	0,92 lmd=	20	Rpf=	3	Rft=	3				
Sez.N. 109	109	13,87		20	-587	-386	30	44	1016	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3	
HEB200	qn=	-61		14	-824	-357	1	-4	-1	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 608	25	13,87		20	-587	1056	-35	44	925	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	6	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	-587	792	14	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 5	Rft=	5						
Sez.N. 195	93	13,87		18	-661	247	-21	-21	-194	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
IPE300	qn=	-231		18	-616	156	-10	-21	-250	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 609	296	14,47		16	-329	80	-1	0	-177	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	-462	109	15	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 187	112	14,47		27	-163	-325	1	1	391	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5	
IPE200	qn=	-22		23	-112	-37	0	4	350	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 610	113	14,47		19	-320	258	1	-3	365	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	4	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	-320	235	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 4	Rft=	4						
Sez.N. 187	113	14,47		19	-262	259	0	1	-341	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	4	
IPE200	qn=	-22		26	-421	-4	0	3	-306	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 611	114	14,47		19	-262	-270	-1	1	-374	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	-342	198	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 4	Rft=	4						
Sez.N. 187	114	14,47		19	-82	-268	1	0	352	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	4	
IPE200	qn=	-22		19	-82	-15	1	0	336	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 612	115	14,47		24	-62	231	-2	3	301	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	4	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	-82	201	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 4	Rft=	4						
Sez.N. 187	115	14,47		16	-122	231	2	1	-313	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	4	
IPE200	qn=	-22		15	-105	-15	1	1	-337	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 613	116	14,47		15	-105	-269	0	1	-353	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	4	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	-105	201	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 4	Rft=	4						
Sez.N. 187	116	14,47		15	-237	-270	-1	-1	375	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5	
IPE200	qn=	-22		22	-406	11	0	-3	303	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 614	117	14,47		13	-323	260	0	-1	330	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	4	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	-323	197	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 4	Rft=	4						
Sez.N. 187	117	14,47		15	-297	259	2	4	-360	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	4	
IPE200	qn=	-22		31	-195	225	-1	0	-343	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	4	
Asta: 615	118	14,47		15	-297	-306	-3	4	-393	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	-297	229	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 4	Rft=	4						
Sez.N. 187	293	14,47		18	-44	158	1	-9	-149	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3	
IPE200	qn=	-280		20	-39	87	6	-15	-203	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Asta: 616	100	14,47		28	-20	0	14	-20	-238	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab.:l=	73,9	$\beta^*l=$		51,8	2	112	9	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 2	Rft=	3						
Sez.N. 187	121	14,47		23	-275	-301	-1	0	236	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5	
IPE200	qn=	-22		31	-289	-280	-1	0	219	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5	
Asta: 617	122	14,47		26	-308	67	-1	1	177	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,7	-347	222	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 4	Rft=	4						
Sez.N. 187	122	14,47		26	-160	58	-1	-1	-80	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
IPE200	qn=	-22		21	-135	46	0	0	-74	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 618	123	14,47		17	-140	-87	2	-2	-106	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	-150	67	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 187	123	14,47		17	-96	-87	-1	-1	110	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22		21	-158	-82	0	0	104	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 619	124	14,47		24	-63	62	-1	1	81	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	-143	67	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 187	124	14,47		28	28	62	-1	-2	-81	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
IPE200	qn=	-22		16	14	54	0	0	-82	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 620	125	14,47		13	-21	-87	-1	0	-110	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	4	84	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 187	125	14,47		13	-70	-87	1	2	110	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22		21	-71	-83	0	0	114	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 621	126	14,47		22	-62	66	0	0	85	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	8	82	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 187	126	14,47		22	161	75	-1	0	-180	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
IPE200	qn=	-22		27	192	-128	-1	1	-221	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Asta: 622	127	14,47		27	192	-299	-1	1	-237	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$		103,8	192	299	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=	5						
Sez.N. 195	127	14,47		19	197	-290	-37	-38	364	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	3	
IPE300	qn=	-297		19	197	-169	-23	-38	291	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
Asta: 623	292	14,47		27	202	-74	-10	-30	230	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	74,4	$\beta^*l=$	52,0		0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 179	87	13,87	28	-2366	-31	1	2	5	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	7		
IPE120	qn=	-10	28	-2365	-29	0	2	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	7		
Asta: 624	82	14,47	28	-2360	-37	-3	2	-14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6		
Instab.:=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-2366	37	1	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	91	Rpf=	14	Rft=	15			
Sez.N. 195	87	13,87	23	-217	-295	30	30	302	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	3		
IPE300	qn=	-230	23	-172	-189	16	30	246	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2		
Asta: 625	295	14,47	24	-129	-107	2	26	197	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Instab.:=	74,1	$\beta^*l=$	51,9	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 187	294	14,47	27	-911	-203	0	-19	417	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3		
IPE200	qn=	-276	27	-911	-60	7	-19	352	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 626	106	14,47	28	-881	56	15	-21	272	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Instab.:=	74,1	$\beta^*l=$	51,9	-911	152	9	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	23	Rpf=	4	Rft=	4			
Sez.N. 187	20	14,47	24	-29	0	7	11	-51	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
IPE200	qn=	-182	26	-6	-110	0	9	-222	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 627	10	14,47	26	-6	-261	-5	9	-292	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5		
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	0	246	6	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf=	3	Rft=	5			
Sez.N. 187	31	14,47	22	-380	13	0	0	-122	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
IPE200	qn=	-343	28	-330	-136	0	-1	-322	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 628	11	14,47	28	-330	-364	0	-1	-448	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	6		
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	-330	273	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf=	5	Rft=	5			
Sez.N. 187	21	14,47	18	-128	13	-1	-1	-89	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
IPE200	qn=	-343	24	-153	-117	0	0	-282	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 629	15	14,47	24	-153	-319	0	0	-408	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5		
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	-153	239	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf=	4	Rft=	4			
Sez.N. 187	32	14,47	18	3	0	-1	-2	-92	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
IPE200	qn=	-343	28	-7	-120	0	-1	-267	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 630	14	14,47	28	-7	-314	0	-1	-393	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5		
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	2	295	1	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf=	4	Rft=	5			
Sez.N. 187	22	14,47	14	3	0	1	1	-101	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
IPE200	qn=	-343	24	-7	-129	0	0	-281	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 631	16	14,47	24	-7	-332	0	0	-407	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5		
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	2	309	1	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf=	4	Rft=	5			
Sez.N. 187	23	14,47	26	-381	16	-1	0	-149	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
IPE200	qn=	-342	24	-336	-167	0	1	-381	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3		
Asta: 632	17	14,47	24	-336	-428	0	1	-507	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	7		
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	-336	321	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf=	6	Rft=	6			
Sez.N. 979	105	13,87	20	-1850	-36	5	1	44	4	42763	1290	1290	15717	15717	1166	2750	4		
ctrv-ann_1	qn=	-7	20	-1856	-13	5	1	41	4	42763	1290	1290	15717	15717	1166	2750	4		
Asta: 633	65	12,95	20	-1862	9	5	1	37	4	42763	1290	1290	15717	15717	1166	2750	4		
Instab.:=	108,8	$\beta^*l=$	76,2	-1862	27	5	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	21	Rpf=	7	Rft=	0			
Sez.N. 187	35	14,47	25	-18	-295	0	-1	377	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5		
IPE200	qn=	-343	25	-18	-109	0	-1	250	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 634	57	14,47	19	-5	1	1	-1	87	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
Instab.:=	118,2	$\beta^*l=$	82,7	0	247	1	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	37	Rpf=	4	Rft=	4			
Sez.N. 187	37	14,47	21	-15	-292	-1	-2	375	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5		
IPE200	qn=	-342	21	-15	-109	0	-2	249	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 635	42	14,47	22	-17	0	2	-2	111	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
Instab.:=	117,9	$\beta^*l=$	82,5	1	259	1	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf=	4	Rft=	5			
Sez.N. 187	38	14,47	21	-165	-295	0	-1	383	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5		
IPE200	qn=	-343	21	-165	-105	0	-1	257	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 636	43	14,47	25	-163	10	1	-2	128	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
Instab.:=	117,9	$\beta^*l=$	82,5	-165	221	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf=	4	Rft=	4			
Sez.N. 187	296	14,47	20	-636	-5	-1	-11	80	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
IPE200	qn=	-277	24	-507	23	6	-20	-7	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Asta: 637	94	14,47	24	-507	0	13	-20	-72	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Instab.:=	74,3	$\beta^*l=$	52,0	-507	24	8	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	23	Rpf=	2	Rft=	2			
Sez.N. 187	40	14,47	21	-23	-248	-10	-17	281	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5		
IPE200	qn=	-183	21	-23	-103	0	-17	211	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 638	45	14,47	14	-18	0	10	-17	116	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Instab.:=	117,9	$\beta^*l=$	82,5	0	190	8	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf=	3	Rft=	4			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 187	41	14,47	21	-449	-371	-3	-6	451	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	6		
IPE200	qn=	-342	21	-449	-143	0	-6	325	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 639	48	14,47	14	-479	12	4	-6	178	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Instab.:l=	117,9	$\beta^*l=$	82,5	-449	278	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	36	Rpf= 5	Rft=	6						
Sez.N. 58	49	14,47	19	996	89	17	17	-146	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1		
UPN300	qn=	173	27	940	51	10	14	-80	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1		
Asta: 640	291	14,47	23	915	22	6	13	-28	1	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1		
Instab.:l=	74,3	$\beta^*l=$	52,0	940	98	15	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	17	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 179	9	13,87	18	-1737	-103	-1	0	75	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6		
IPE120	qn=	-10	18	-1737	-100	-1	0	75	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6		
Asta: 641	78	14,47	20	-1804	23	-1	0	55	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5		
Instab.:l=	189,2	$\beta^*l=$	132,4	-1810	75	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	91	Rpf= 14	Rft=	14						
Sez.N. 179	46	14,47	16	-1953	-18	-1	-1	-14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5		
IPE120	qn=	-10	16	-1953	-35	0	-1	-23	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5		
Asta: 642	61	14,47	16	-1953	-61	1	-1	-33	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5		
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-1953	48	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	91	Rpf= 13	Rft=	13						
Sez.N. 179	50	14,47	28	180	-28	0	0	4	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
IPE120	qn=	-10	28	180	-27	0	0	4	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Asta: 643	67	14,47	24	49	-36	0	0	-16	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Instab.:l=	189,2	$\beta^*l=$	132,4	-45	35	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	91	Rpf= 2	Rft=	3						
Sez.N. 179	53	14,47	20	509	-18	0	0	4	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
IPE120	qn=	-10	20	509	-17	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 644	69	14,47	16	-189	-32	0	0	-19	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-224	25	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	91	Rpf= 3	Rft=	3						
Sez.N. 179	55	14,47	19	686	-20	0	0	10	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
IPE120	qn=	-10	19	686	-15	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Asta: 645	71	14,47	19	686	-19	0	0	-9	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	355	23	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	91	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 179	73	14,47	24	-2431	-40	-3	-2	16	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	7		
IPE120	qn=	-10	24	-2437	-29	1	-2	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	7		
Asta: 646	84	13,87	24	-2437	-30	1	-2	-3	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	7		
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-2437	40	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	91	Rpf= 15	Rft=	16						
Sez.N. 179	9	13,87	18	297	-34	0	0	27	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
IPE120	qn=	-10	19	344	-12	0	0	16	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 647	109	13,87	19	344	-2	0	0	6	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	297	34	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	91	Rpf= 2	Rft=	3						
Sez.N. 179	13	13,87	18	-565	-23	0	0	10	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
IPE120	qn=	-10	18	-565	-19	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Asta: 648	104	13,87	18	-565	-24	0	0	-9	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Instab.:l=	189,1	$\beta^*l=$	132,4	-565	24	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	91	Rpf= 4	Rft=	5						
Sez.N. 179	12	13,87	18	89	-32	0	0	30	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
IPE120	qn=	-10	22	-101	-15	0	0	23	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 649	92	13,87	14	-82	12	0	0	-1	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab.:l=	189,2	$\beta^*l=$	132,4	89	32	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	91	Rpf= 1	Rft=	2						
Sez.N. 179	89	14,47	22	985	-4	0	0	12	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
IPE120	qn=	-10	22	982	2	0	0	2	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Asta: 650	96	13,87	22	979	0	-1	0	-7	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Instab.:l=	189,5	$\beta^*l=$	132,6	839	7	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	91	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 179	109	13,87	15	329	-2	0	0	-6	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
IPE120	qn=	-10	15	329	-12	0	0	-16	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 651	12	13,87	14	290	-34	0	0	-27	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	290	34	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	91	Rpf= 2	Rft=	3						
Sez.N. 179	108	13,87	15	983	-3	0	-1	-8	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
IPE120	qn=	-10	15	986	-14	0	-1	-17	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Asta: 652	116	14,47	19	388	-45	0	0	-44	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Instab.:l=	189,4	$\beta^*l=$	132,6	382	45	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	91	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 179	101	14,47	16	2005	-22	3	3	24	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6		
IPE120	qn=	-10	16	2005	-4	0	3	14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6		
Asta: 653	112	14,47	16	2005	4	-3	3	4	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6		
Instab.:l=	189,7	$\beta^*l=$	132,8	1609	24	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	91	Rpf= 0	Rft=	2						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 179	73	14,47		16	2576	-27	-1	-1	27	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	7	
IPE120	qn=	-10		16	2576	-7	0	-1	17	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	7	
Asta: 654	61	14,47		16	2576	4	1	-1	7	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	7	
Instab.:l=	189,4	$\beta^*l=$	132,6	2148	32		1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft=		3					
Sez.N. 179	89	14,47		18	-377	5	0	0	-9	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
IPE120	qn=	-10		18	-380	-8	0	0	-19	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 655	84	13,87		22	-260	-34	0	0	-30	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,5	$\beta^*l=$	132,6	-383	23		0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 3	Rft=		3					
Sez.N. 179	101	14,47		23	-833	-55	0	0	46	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
IPE120	qn=	-10		21	-684	-41	0	0	40	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
Asta: 656	96	13,87		16	-872	22	1	0	30	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,6	$\beta^*l=$	132,7	-866	40		0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 7	Rft=		7					
Sez.N. 179	12	13,87		18	-1614	-103	-1	0	71	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6	
IPE120	qn=	-10		19	-1656	-95	-1	0	68	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6	
Asta: 657	80	14,47		20	-1684	15	-1	0	50	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5	
Instab.:l=	189,0	$\beta^*l=$	132,3	-1690	75		1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 13	Rft=		14					
Sez.N. 179	13	13,87		18	272	37	0	0	-23	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		28	84	16	0	0	-13	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 658	109	13,87		22	71	-26	0	0	-29	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	272	37		0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 2	Rft=		2					
Sez.N. 179	109	13,87		26	69	-26	0	0	29	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		18	-96	-25	0	0	19	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Asta: 659	27	13,87		14	264	37	0	0	23	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	264	37		0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 2	Rft=		2					
Sez.N. 179	120	14,47		16	-2177	-24	1	1	-18	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6	
IPE120	qn=	-10		16	-2177	-46	0	1	-28	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6	
Asta: 660	112	14,47		16	-2177	-77	-1	1	-38	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6	
Instab.:l=	190,0	$\beta^*l=$	133,0	-2136	64		0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 14	Rft=		16					
Sez.N. 187	61	14,47		20	327	-135	2	3	166	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22		35	328	-106	0	0	145	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Asta: 661	64	14,47		22	308	90	2	-3	92	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$	103,8	327	135		2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=		2					
Sez.N. 179	122	14,47		14	-286	-9	0	0	-9	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
IPE120	qn=	-10		15	-214	-23	0	0	-17	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 662	114	14,47		13	-267	-45	0	0	-28	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
Instab.:l=	189,5	$\beta^*l=$	132,7	-286	33		0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 3	Rft=		4					
Sez.N. 179	13	13,87		16	68	25	0	0	-13	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		16	68	25	0	0	-14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 663	92	13,87		20	-7	-28	0	0	-23	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,1	$\beta^*l=$	132,4	66	27		0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 2	Rft=		2					
Sez.N. 179	124	14,47		20	226	5	0	0	-14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
IPE120	qn=	-10		13	-88	-18	0	0	-25	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 664	116	14,47		15	-62	-46	0	0	-35	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
Instab.:l=	189,6	$\beta^*l=$	132,7	28	46		0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 3	Rft=		3					
Sez.N. 179	126	14,47		18	482	0	0	0	-12	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
IPE120	qn=	-10		18	482	-17	0	0	-22	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 665	118	14,47		27	141	-47	0	0	-35	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
Instab.:l=	189,6	$\beta^*l=$	132,7	174	47		0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 3	Rft=		3					
Sez.N. 187	64	14,47		18	340	94	5	7	-144	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22		23	325	-30	0	2	-127	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 666	67	14,47		20	368	-146	-5	7	-172	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$	103,6	368	146		5	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=		3					
Sez.N. 179	27	13,87		19	-155	-31	0	0	18	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		19	-155	-30	0	0	17	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Asta: 667	108	13,87		16	-17	-22	0	0	-30	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-194	25		0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 2	Rft=		3					
Sez.N. 179	108	13,87		18	-55	-22	0	0	31	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
IPE120	qn=	-10		18	-55	-20	0	0	31	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 668	13	13,87		15	-172	-31	0	0	-18	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-203	26		0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 3	Rft=		3					
Sez.N. 187	67	14,47		20	142	-146	3	3	169	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE200	qn=	-22		33	118	-120	0	0	153	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Asta: 669	68	14,47		14	195	82	4	-6	115	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$	103,8	142	146		3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=		3					
Sez.N. 187	68	14,47		18	195	80	4	6	-110	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22		24	213	-23	0	-1	-145	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 670	69	14,47		16	142	-138	2	-3	-164	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$	103,8	142	138		2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=		2					
Sez.N. 179	61	14,47		28	-4	-63	0	0	39	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4	
IPE120	qn=	-10		20	196	-62	0	0	40	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4	
Asta: 671	75	14,47		13	-666	-7	1	-1	12	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-648	39		0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 91	Rpf= 6	Rft=		6					
Sez.N. 179	61	14,47		15	707	-21	0	0	13	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		15	707	-12	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Asta: 672	50	14,47		15	707	-13	0	0	-6	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	116	22		0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 91	Rpf= 0	Rft=		2					
Sez.N. 187	69	14,47		16	361	-137	-5	-6	160	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3	
IPE200	qn=	-22		27	317	-29	0	-2	116	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 673	70	14,47		14	333	84	5	-7	132	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$	103,6	361	137		5	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=		3					
Sez.N. 187	70	14,47		14	295	84	-2	-2	-108	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22		28	384	-21	1	1	-118	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 674	71	14,47		16	319	-119	2	-3	-150	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$	103,8	319	119		2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=		2					
Sez.N. 179	67	14,47		20	422	-48	0	1	29	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
IPE120	qn=	-10		28	150	-47	0	0	29	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
Asta: 675	78	14,47		14	-582	-10	1	-1	8	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-582	34		0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 91	Rpf= 5	Rft=		5					
Sez.N. 179	67	14,47		20	-236	-33	0	0	19	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		24	174	-31	0	0	17	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Asta: 676	53	14,47		14	498	-17	0	0	-4	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-236	28		0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 91	Rpf= 3	Rft=		3					
Sez.N. 195	71	14,47		24	27	-143	48	51	254	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
IPE300	qn=	-296		24	27	-63	29	51	182	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 677	297	14,47		18	-47	9	14	46	45	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$	51,9	0	0		0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 187	74	14,47		20	-180	-187	8	8	346	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	4	
IPE200	qn=	-22		32	-383	-112	2	0	268	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Asta: 678	75	14,47		18	-275	307	-4	9	303	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5	
Instab.:l=	148,2	$\beta^*l=$	103,7	-478	215		3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 4	Rft=		4					
Sez.N. 179	69	14,47		16	-538	-46	0	0	27	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
IPE120	qn=	-10		32	-361	-43	0	0	25	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
Asta: 679	80	14,47		14	-595	-13	0	0	7	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,1	$\beta^*l=$	132,4	-595	34		0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 91	Rpf= 5	Rft=		6					
Sez.N. 179	69	14,47		28	30	-37	0	0	17	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		24	160	-35	0	0	16	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Asta: 680	55	14,47		24	160	-25	0	0	-3	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,1	$\beta^*l=$	132,4	160	36		0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 91	Rpf= 2	Rft=		3					
Sez.N. 187	75	14,47		18	60	324	3	4	-456	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	6	
IPE200	qn=	-22		16	91	-32	-1	-2	-363	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 681	77	14,47		18	60	-376	-3	4	-489	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	6	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$	103,6	60	376		3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 5	Rft=		6					
Sez.N. 179	71	14,47		20	2546	4	1	1	-8	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	7	
IPE120	qn=	-10		20	2546	-7	0	1	-18	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	7	
Asta: 682	82	14,47		20	2546	-28	-1	1	-27	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	7	
Instab.:l=	189,4	$\beta^*l=$	132,6	2126	32		1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 91	Rpf= 0	Rft=		3					
Sez.N. 179	71	14,47		20	-1930	-57	1	1	26	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5	
IPE120	qn=	-10		20	-1930	-38	0	1	16	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5	
Asta: 683	58	14,47		20	-1930	-29	-1	1	6	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-1892	54		0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 91	Rpf= 13	Rft=		14					
Sez.N. 179	75	14,47		18	-617	-12	0	0	-7	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		18	-617	-24	0	0	-17	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 684	67	14,47		20	-566	-46	0	0	-28	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
Instab. l=	189,1	$\beta^*l=$	132,4		-617	34	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	5	Rft=	6				
Sez.N. 187	78	14,47		18	-106	310	7	9	-403	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	6	
IPE200	qn=	-22	14	202	-23	-1	-4	-454	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
Asta: 685	79	14,47		14	202	-365	2	-4	-471	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	6	
Instab. l=	148,3	$\beta^*l=$	103,8	202	365	4	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	46	Rpf=	4	Rft=	6					
Sez.N. 187	79	14,47		14	61	-373	-3	-4	483	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	6	
IPE200	qn=	-22	36	124	-312	-1	0	416	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5		
Asta: 686	80	14,47		14	61	318	3	-4	450	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5	
Instab. l=	148,0	$\beta^*l=$	103,6	61	373	3	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	46	Rpf=	5	Rft=	6					
Sez.N. 179	75	14,47		16	-1676	18	-1	0	-50	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5	
IPE120	qn=	-10	16	-1679	-35	-1	0	-59	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5		
Asta: 687	9	13,87		14	-1603	-99	-1	0	-70	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6	
Instab. l=	189,0	$\beta^*l=$	132,3	-1682	72	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	13	Rft=	13					
Sez.N. 179	78	14,47		18	-598	-10	1	1	-8	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10	18	-598	-23	0	1	-18	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Asta: 688	69	14,47		16	406	-47	0	-1	-29	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
Instab. l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-598	33	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	5	Rft=	6					
Sez.N. 187	80	14,47		14	-290	300	-5	-9	-303	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5	
IPE200	qn=	-22	36	-407	229	2	0	-215	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	4		
Asta: 689	81	14,47		16	-208	-178	8	-8	-324	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	4	
Instab. l=	148,2	$\beta^*l=$	103,8	-290	225	3	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	46	Rpf=	4	Rft=	4					
Sez.N. 195	81	14,47		24	-119	-151	42	44	287	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
IPE300	qn=	-296	24	-119	-59	26	44	215	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Asta: 690	298	14,47		18	-394	43	14	43	67	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Instab. l=	74,1	$\beta^*l=$	51,8	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0					
Sez.N. 179	78	14,47		14	-1788	27	-1	0	-56	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5	
IPE120	qn=	-10	14	-1791	-32	-1	0	-65	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5		
Asta: 691	12	13,87		14	-1794	-99	-1	0	-74	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6	
Instab. l=	189,2	$\beta^*l=$	132,4	-1794	75	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	14	Rft=	14					
Sez.N. 179	80	14,47		19	-651	-10	1	1	-12	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10	24	-196	-30	0	0	-27	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Asta: 692	71	14,47		24	-196	-60	0	0	-37	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4	
Instab. l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-651	37	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	6	Rft=	6					
Sez.N. 179	80	14,47		14	-1683	14	0	0	-21	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5	
IPE120	qn=	-10	14	-1686	-11	-1	0	-30	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5		
Asta: 693	87	13,87		14	-1689	-45	-1	0	-39	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5	
Instab. l=	189,1	$\beta^*l=$	132,4	-1689	34	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	11	Rft=	11					
Sez.N. 179	84	13,87		20	-35	-15	0	0	16	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
IPE120	qn=	-10	16	-363	0	0	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 694	91	13,87		16	-363	-8	0	0	-14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Instab. l=	189,2	$\beta^*l=$	132,4	-363	6	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	2	Rft=	2					
Sez.N. 179	84	13,87		18	-1706	-47	-1	0	40	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5	
IPE120	qn=	-10	18	-1703	-13	-1	0	31	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5		
Asta: 695	75	14,47		18	-1700	13	0	0	22	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5	
Instab. l=	189,2	$\beta^*l=$	132,4	-1706	35	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	11	Rft=	11					
Sez.N. 179	91	13,87		18	-99	12	0	0	1	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
IPE120	qn=	-10	18	-99	12	0	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 696	9	13,87		14	72	-32	0	0	-30	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab. l=	189,1	$\beta^*l=$	132,4	72	32	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	1	Rft=	2					
Sez.N. 179	91	13,87		16	12	-28	0	0	23	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10	24	-46	-24	0	0	26	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 697	27	13,87		20	86	25	0	0	13	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab. l=	189,2	$\beta^*l=$	132,4	12	28	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	1	Rft=	2					
Sez.N. 179	104	13,87		15	654	14	0	0	-23	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10	15	657	-13	0	0	-32	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Asta: 698	118	14,47		27	21	-57	0	0	-48	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
Instab. l=	189,4	$\beta^*l=$	132,6	-518	38	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	5	Rft=	5					
Sez.N. 179	104	13,87		18	399	-7	0	0	8	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
IPE120	qn=	-10	18	399	-4	0	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 699	99	13,87		15	135	-21	0	0	-21	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	189,3	β^*l	132,5		135	21	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft=		1					
Sez.N. 179	118	14,47	20	2076	5	-3	-3	-5	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6		
IPE120	qn=	-10	20	2076	-3	0	-3	-14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6		
Asta: 700	106	14,47	20	2076	-21	3	-3	-24	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6		
Instab.:=	187,3	β^*l	131,1	1678	23	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 90	Rpf= 0	Rft=		2						
Sez.N. 179	118	14,47	20	-2190	-74	-1	-1	36	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6		
IPE120	qn=	-10	20	-2190	-46	0	-1	26	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6		
Asta: 701	128	14,47	20	-2190	-27	1	-1	16	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	6		
Instab.:=	190,0	β^*l	133,0	-2190	62	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 15	Rft=		16						
Sez.N. 179	92	13,87	18	-153	-26	0	0	32	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
IPE120	qn=	-10	26	-187	-1	0	0	19	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 702	99	13,87	18	-153	16	0	0	13	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab.:=	189,2	β^*l	132,5	-187	18	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 2	Rft=		2						
Sez.N. 179	92	13,87	20	-365	-9	0	0	14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
IPE120	qn=	-10	20	-365	0	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 703	87	13,87	20	-365	-2	0	0	-6	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab.:=	189,3	β^*l	132,5	-365	7	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 2	Rft=		2						
Sez.N. 179	99	13,87	26	1033	-1	-1	0	8	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
IPE120	qn=	-10	26	1036	2	0	0	-2	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Asta: 704	94	14,47	26	1039	-3	0	0	-11	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Instab.:=	189,5	β^*l	132,6	897	6	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft=		1						
Sez.N. 179	99	13,87	20	-955	23	0	0	-29	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
IPE120	qn=	-10	20	-955	22	0	0	-29	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Asta: 705	106	14,47	19	-923	-52	0	0	-47	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Instab.:=	191,9	β^*l	134,3	-955	37	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 92	Rpf= 7	Rft=		7						
Sez.N. 179	96	13,87	19	154	-21	0	0	21	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
IPE120	qn=	-10	19	154	-20	0	0	20	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 706	103	13,87	14	410	-7	0	0	-8	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab.:=	189,2	β^*l	132,5	154	21	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft=		1						
Sez.N. 179	96	13,87	14	-148	16	0	0	-12	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
IPE120	qn=	-10	21	-191	1	0	0	-19	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 707	91	13,87	16	-109	-26	0	0	-31	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Instab.:=	189,3	β^*l	132,5	-160	19	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 2	Rft=		2						
Sez.N. 179	103	13,87	14	-588	-24	0	0	9	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
IPE120	qn=	-10	14	-588	-19	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Asta: 708	27	13,87	14	-588	-23	0	0	-10	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Instab.:=	189,1	β^*l	132,4	-588	24	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 4	Rft=		5						
Sez.N. 179	103	13,87	22	1112	2	0	0	-9	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
IPE120	qn=	-10	22	1115	-11	0	0	-18	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Asta: 709	114	14,47	22	1118	-33	1	0	-28	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Instab.:=	189,3	β^*l	132,5	806	46	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft=		3						
Sez.N. 179	114	14,47	15	371	-48	0	0	45	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
IPE120	qn=	-10	31	599	-43	1	0	39	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Asta: 710	108	13,87	19	970	-4	0	1	9	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Instab.:=	189,4	β^*l	132,5	365	48	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft=		3						
Sez.N. 179	114	14,47	19	-83	-46	0	0	36	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
IPE120	qn=	-10	35	22	-45	0	0	34	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Asta: 711	124	14,47	15	195	4	0	0	13	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab.:=	189,6	β^*l	132,7	22	46	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 3	Rft=		3						
Sez.N. 179	116	14,47	17	-235	-46	0	0	29	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
IPE120	qn=	-10	33	-108	-44	0	0	29	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Asta: 712	126	14,47	18	-255	-7	0	0	10	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab.:=	189,4	β^*l	132,6	-255	34	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 3	Rft=		4						
Sez.N. 179	116	14,47	26	1103	-35	1	0	29	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
IPE120	qn=	-10	26	1100	-13	0	0	19	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Asta: 713	104	13,87	26	1097	1	0	0	10	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Instab.:=	189,2	β^*l	132,5	790	49	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft=		3						
Sez.N. 179	112	14,47	23	137	-48	0	0	36	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
IPE120	qn=	-10	23	137	-46	0	0	36	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Asta: 714	122	14,47	14	486	0	0	0	13	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab.:=	189,6	β^*l	132,7	412	48	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 3	Rft=		3						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	Vxp.Rd Kg	Vyp.Rd Kg	T Rd kg*m	f _y rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 179	112	14,47	23	-44	-62	0	0	51	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4		
IPE120	qn=	-10	23	-44	-59	0	0	50	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4		
Asta: 715	103	13,87	19	601	12	0	0	25	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Instab. l=	189,4	β [*] l=	132,6	-579	42	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 5	Rft=	6							
Sez.N. 187	295	14,47	24	-6	-79	1	-7	172	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
IPE200	qn=	-277	25	-5	0	-9	17	-4	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Asta: 716	88	14,47	25	-5	0	-9	17	-4	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Instab. l=	74,3	β [*] l=	52,0	13	72	4	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 23	Rpf= 1	Rft=	2							
Sez.N. 191	121	14,47	13	-1555	-1035	-2	-7	807	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	10		
IPE240	qn=	-191	21	-1555	-590	1	-7	714	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	6		
Asta: 717	40	14,47	21	-1555	-196	6	-7	639	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	2		
Instab. l=	117,9	β [*] l=	82,5	-1555	777	2	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 30	Rpf= 9	Rft=	10							
Sez.N. 191	122	14,47	29	-412	-1099	2	4	762	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	11		
IPE240	qn=	-351	21	-453	-694	0	3	623	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	7		
Asta: 718	41	14,47	21	-453	-371	-1	3	492	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	4		
Instab. l=	117,8	β [*] l=	82,5	-453	919	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 30	Rpf= 10	Rft=	10							
Sez.N. 191	123	14,47	21	1	-889	2	3	635	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	9		
IPE240	qn=	-350	21	1	-556	0	3	504	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	6		
Asta: 719	37	14,47	21	1	-301	-2	3	373	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	3		
Instab. l=	118,2	β [*] l=	82,7	1	889	2	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 30	Rpf= 7	Rft=	9							
Sez.N. 187	33	14,47	25	-31	-232	8	14	267	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	4		
IPE200	qn=	-183	25	-31	-95	0	14	197	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 720	49	14,47	18	-27	1	-8	14	105	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Instab. l=	118,2	β [*] l=	82,7	-31	174	3	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 37	Rpf= 3	Rft=	3							
Sez.N. 187	36	14,47	25	-349	-366	0	1	448	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	6		
IPE200	qn=	-343	29	-279	-319	0	0	415	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	5		
Asta: 721	60	14,47	18	-373	12	-1	1	171	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0		
Instab. l=	118,2	β [*] l=	82,7	-349	274	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 37	Rpf= 5	Rft=	5							
Sez.N. 191	124	14,47	25	-173	-946	2	3	690	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	9		
IPE240	qn=	-351	21	-175	-584	0	1	560	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	6		
Asta: 722	38	14,47	25	-173	-292	-1	3	427	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	3		
Instab. l=	118,2	β [*] l=	82,7	-175	776	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 30	Rpf= 8	Rft=	8							
Sez.N. 191	125	14,47	25	-6	-889	0	1	634	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	9		
IPE240	qn=	-351	35	136	-817	0	0	615	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	8		
Asta: 723	35	14,47	25	-6	-303	-1	1	371	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	3		
Instab. l=	118,2	β [*] l=	82,7	82	884	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 30	Rpf= 7	Rft=	9							
Sez.N. 179	58	14,47	20	1564	1	0	0	6	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4		
IPE120	qn=	-10	20	1564	3	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4		
Asta: 724	18	14,47	20	1564	-5	0	0	-14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4		
Instab. l=	189,3	β [*] l=	132,5	1476	10	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 0	Rft=	1							
Sez.N. 179	18	14,47	26	-336	-50	0	0	22	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
IPE120	qn=	-10	26	-336	-49	0	0	21	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Asta: 725	55	14,47	24	-379	-31	0	0	-8	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Instab. l=	189,3	β [*] l=	132,5	-552	40	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 5	Rft=	6							
Sez.N. 179	55	14,47	24	-36	-12	0	0	13	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
IPE120	qn=	-10	24	-36	-11	0	0	13	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 726	16	14,47	14	-226	-5	0	0	-7	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab. l=	189,1	β [*] l=	132,4	-226	7	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 2	Rft=	2							
Sez.N. 179	16	14,47	22	55	-16	0	0	9	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
IPE120	qn=	-10	22	55	-15	0	0	8	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 727	53	14,47	24	149	-20	0	0	-13	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab. l=	189,3	β [*] l=	132,5	-226	16	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 2	Rft=	3							
Sez.N. 179	53	14,47	28	157	-19	0	0	13	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
IPE120	qn=	-10	28	157	-18	0	0	12	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 728	14	14,47	26	67	-15	0	0	-9	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab. l=	189,3	β [*] l=	132,5	-216	15	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 2	Rft=	2							
Sez.N. 179	14	14,47	18	-241	-6	0	0	6	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
IPE120	qn=	-10	18	-241	-4	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 729	50	14,47	28	-50	-15	0	0	-14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab. l=	189,1	β [*] l=	132,4	-241	10	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 2	Rft=	2							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 179	50	14,47	28	-182	-33	0	0	16	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
IPE120	qn=	-10	28	-182	-32	0	0	15	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Asta: 730	10	14,47	22	-451	-31	0	0	-10	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	-519	28	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	91	Rpf=	4	Rft=	5				
Sez.N. 179	10	14,47	16	1599	2	-1	0	11	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4		
IPE120	qn=	-10	16	1599	7	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4		
Asta: 731	46	14,47	16	1599	3	0	0	-9	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4		
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$	132,5	1580	8	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	91	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 201	9	13,87	22	4174	-3225	-1	0	3817	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	9		
IPE400	qn=	-386	22	4174	-3038	-1	0	3804	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	8		
Asta: 732	26	13,87	14	4155	1071	-5	4	3450	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	3		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	4174	3225	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	9				
Sez.N. 201	26	13,87	14	399	-177	-5	-8	421	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	1		
IPE400	qn=	-366	24	409	-155	0	0	416	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	0		
Asta: 733	4	14,07	16	459	33	0	-7	283	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	0		
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$	41,2	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 201	27	13,87	31	2588	636	-3	-3	-2061	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	2		
IPE400	qn=	-387	27	2633	-632	0	-1	-2241	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	2		
Asta: 734	28	13,87	35	2621	-1994	1	-2	-2393	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	6		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	2621	1994	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	6				
Sez.N. 201	12	13,87	26	4161	-3222	1	0	3815	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	9		
IPE400	qn=	-387	26	4161	-3035	1	0	3802	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	8		
Asta: 735	25	13,87	18	4144	1070	5	-4	3447	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	3		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	4161	3222	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	9				
Sez.N. 201	25	13,87	18	401	-177	5	8	422	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	1		
IPE400	qn=	-366	18	425	-62	2	8	350	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	0		
Asta: 736	7	14,07	20	461	33	0	7	284	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	0		
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$	41,2	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 201	13	13,87	35	2609	641	3	3	-2077	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	2		
IPE400	qn=	-387	23	2657	-637	0	1	-2260	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	2		
Asta: 737	30	13,87	23	2657	-2012	0	1	-2412	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	6		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	2657	2012	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	6				
Sez.N. 109	13	13,87	18	-408	999	28	36	-861	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	6		
HEB200	qn=	-61	16	-523	-348	-1	-3	34	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
Asta: 738	111	13,87	18	-408	-349	-25	36	-952	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$	103,8	-408	749	11	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	5	Rft=	5				
Sez.N. 109	111	13,87	14	-407	-349	-24	-35	951	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
HEB200	qn=	-61	20	-524	-348	-2	5	-34	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
Asta: 739	27	13,87	14	-407	998	27	-35	860	0	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	6		
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$	103,8	-407	749	11	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	5	Rft=	5				
Sez.N. 109	30	13,87	15	-1175	-1171	33	48	1187	1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	7		
HEB200	qn=	-61	15	-1175	-305	-3	48	1142	1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
Asta: 740	108	13,87	15	-1175	526	-39	48	1097	1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3		
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$	103,8	-1175	878	15	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	6	Rft=	2				
Sez.N. 109	108	13,87	19	-1177	526	-37	-46	-1096	-1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	3		
HEB200	qn=	-61	19	-1177	-305	-3	-46	-1141	-1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	2		
Asta: 741	28	13,87	19	-1177	-1170	31	-46	-1187	-1	214723	17670	8410	99681	39426	824	2750	7		
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$	103,8	-1177	878	15	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	6	Rft=	2				
Sez.N. 105	97	13,87	14	-160	-117	-20	-33	-22	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2		
HEB160	qn=	-43	15	-134	-144	-1	-28	-52	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2		
Asta: 742	103	13,87	15	-134	-185	15	-28	-77	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	2	186	12	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 105	28	13,87	35	1684	-217	-1	-1	267	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2		
HEB160	qn=	-43	19	1657	-200	-1	0	260	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2		
Asta: 743	27	13,87	27	1691	67	0	-1	216	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	1662	214	2	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 105	12	13,87	26	2673	-349	1	0	420	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	4		
HEB160	qn=	-43	26	2673	-328	1	0	418	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3		
Asta: 744	25	13,87	26	2673	116	1	0	370	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2		
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$	82,4	2662	343	4	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	4				
Sez.N. 105	98	13,87	18	-138	-118	20	31	-23	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
HEB160	qn=	-43		19	-113	-145	1	27	-53	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Asta: 745	104	13,87		19	-113	-187	-14	27	-78	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	4	189	12	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 2	Rft=	2						
Sez.N. 105	99	13,87		16	-1116	-27	11	23	-164	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-43		27	-945	-144	-1	24	-229	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Asta: 746	105	13,87		19	-801	-287	-20	34	-259	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-945	214	6	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 3	Rft=	3						
Sez.N. 105	93	13,87		16	-1263	-11	-2	-6	12	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-43		16	-1263	-10	0	-6	-1	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 747	99	13,87		16	-1263	-27	4	-6	-38	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-1263	20	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 105	93	13,87		16	-1547	-13	0	-14	-330	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-43		28	-1319	-224	6	-25	-358	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Asta: 748	87	13,87		28	-1319	-443	21	-25	-383	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	5	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-1452	330	10	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 5	Rft=	5						
Sez.N. 105	98	13,87		20	-118	-120	-2	-1	-14	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-43		18	-137	-134	-1	2	-42	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 749	92	13,87		18	-137	-165	-2	2	-67	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-137	165	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 2	Rft=	2						
Sez.N. 105	92	13,87		26	55	-163	5	10	-119	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
HEB160	qn=	-43		18	-75	-240	-2	2	-135	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3	
Asta: 750	86	13,87		26	55	-331	-7	10	-169	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	4	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	55	331	7	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 3	Rft=	4						
Sez.N. 105	27	13,87		16	287	-15	6	10	42	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-40		16	291	-4	3	10	31	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 751	4	14,07		16	295	4	0	10	19	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$		41,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 105	26	13,87		22	2681	116	1	0	-370	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
HEB160	qn=	-43		22	2681	-109	1	0	-395	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Asta: 752	9	13,87		22	2681	-349	1	0	-420	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	4	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	2669	343	4	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	4						
Sez.N. 105	97	13,87		16	-138	-120	2	3	-15	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-43		14	-159	-134	1	0	-43	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 753	91	13,87		14	-159	-165	2	0	-68	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-159	165	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 2	Rft=	2						
Sez.N. 105	91	13,87		22	45	-163	-5	-11	-119	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
HEB160	qn=	-43		14	-89	-240	2	-3	-135	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	3	
Asta: 754	85	13,87		22	45	-331	7	-11	-169	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	4	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	45	331	7	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 3	Rft=	4						
Sez.N. 105	25	13,87		16	245	-18	-4	-7	47	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-40		20	281	-6	1	5	39	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 755	7	14,07		20	285	4	0	5	27	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$		41,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 105	13	13,87		23	1707	68	0	1	-218	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-43		23	1707	-68	0	1	-244	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 756	30	13,87		23	1707	-219	0	1	-269	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	1676	215	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 105	108	13,87		19	310	-198	-8	-9	121	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
HEB160	qn=	-43		31	299	-141	1	1	99	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 757	111	13,87		19	310	-86	3	-9	71	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	310	198	8	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 105	111	13,87		19	322	-86	-7	-11	-7	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-43		14	311	-98	1	11	-36	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Asta: 758	109	13,87		14	311	-128	-6	11	-61	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	311	128	7	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 105	109	13,87		14	357	-131	9	13	-156	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
HEB160	qn=	-43		22	382	-236	1	6	-185	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	2	
Asta: 759	110	13,87		22	382	-352	-2	6	-210	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	4	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	357	345	9	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	4						
Sez.N. 979	93	13,87		16	1338	-19	-9	-3	40	-6	42763	1307	1307	15717	15717	1166	2750	3	
ctrv-ann_1	qn=	-7		16	1332	2	-7	-3	36	-6	42763	1307	1307	15717	15717	1166	2750	3	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 760	66	12,95		16	1327	20	-5	-3	33	-6	42763	1307	1307	15717	15717	1166	2750	3	
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$		76,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 979	62	12,95		20	-2488	13	7	-9	-57	-6	42763	1270	1270	15717	15717	1166	2750	6	
ctrv-ann_1	qn=	-7		20	-2482	-19	12	-9	-61	-6	42763	1270	1270	15717	15717	1166	2750	6	
Asta: 761	84	13,87		20	-2477	-53	17	-9	-65	-6	42763	1271	1271	15717	15717	1166	2750	6	
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$		76,2	-2488	40	13	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 10	Rft=	0						
Sez.N. 979	90	13,87		20	1342	-19	8	1	40	6	42763	1306	1306	15717	15717	1166	2750	3	
ctrv-ann_1	qn=	-7		20	1336	2	7	1	36	6	42763	1307	1307	15717	15717	1166	2750	3	
Asta: 762	62	12,95		20	1330	20	7	1	33	6	42763	1307	1307	15717	15717	1166	2750	3	
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$		76,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 979	63	12,95		14	1167	12	-4	12	-16	4	42763	1312	1312	15717	15717	1166	2750	3	
ctrv-ann_1	qn=	-7		14	1173	2	-11	12	-19	4	42763	1312	1312	15717	15717	1166	2750	3	
Asta: 763	96	13,87		14	1179	-10	-18	12	-23	4	42763	1312	1312	15717	15717	1166	2750	3	
Instab.:l=	108,8	$\beta^*l=$		76,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 201	7	14,07		20	481	42	0	-15	-203	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	0	
IPE400	qn=	-366		20	456	-29	4	-15	-275	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	0	
Asta: 764	13	13,87		20	432	-121	9	-15	-347	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	0	
Instab.:l=	58,9	$\beta^*l=$		41,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 105	7	14,07		20	296	4	0	-10	-18	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-40		20	292	-3	3	-10	-29	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 765	13	13,87		20	288	-14	6	-10	-41	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	58,9	$\beta^*l=$		41,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 201	4	14,07		16	479	42	0	15	-201	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	0	
IPE400	qn=	-366		16	454	-29	-4	15	-273	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	0	
Asta: 766	27	13,87		16	430	-120	-9	15	-345	0	232273	35947	6298	83175	67788	740	2750	0	
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$		41,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 105	4	14,07		16	284	4	0	-5	-25	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
HEB160	qn=	-40		24	281	3	0	0	-26	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 767	26	13,87		20	244	-17	-4	7	-46	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	58,8	$\beta^*l=$		41,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 43	6	14,47		28	715	3	-8	-11	-30	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	1	
UPN200	qn=	25		24	708	-12	5	-11	1	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	1	
Asta: 768	8	14,47		22	659	54	7	-13	63	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	659	54	9	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 43	8	14,47		22	739	54	-7	-13	117	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	2	
UPN200	qn=	25		26	732	126	0	-13	135	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	3	
Asta: 769	46	14,47		26	732	210	8	-13	149	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	5	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	732	210	8	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=	4						
Sez.N. 43	46	14,47		22	2738	190	-10	-19	154	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	7	
UPN200	qn=	25		22	2738	286	0	-19	169	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	8	
Asta: 770	59	14,47		22	2738	391	11	-19	183	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	10	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	2646	397	11	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=	8						
Sez.N. 43	59	14,47		22	2786	391	-11	-21	211	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	10	
UPN200	qn=	25		30	2915	525	2	-23	267	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	12	
Asta: 771	73	14,47		32	2972	696	16	-24	309	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	15	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	2972	696	16	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=	14						
Sez.N. 43	73	14,47		16	6074	683	-8	-8	-324	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	18	
UPN200	qn=	25		19	5127	622	-3	0	-287	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	16	
Asta: 772	83	14,47		24	5946	336	-2	-3	-294	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	12	
Instab.:l=	117,5	$\beta^*l=$		82,3	5897	689	6	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=	13						
Sez.N. 43	83	14,47		24	5951	336	1	5	-308	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	12	
UPN200	qn=	25		24	5951	164	-2	5	-293	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	9	
Asta: 773	89	14,47		16	6083	-20	-3	1	-279	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	7	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	5694	339	6	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=	6						
Sez.N. 187	24	14,47		28	-27	0	-8	-14	-1	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
IPE200	qn=	-183		22	-5	-68	0	-11	-150	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 774	18	14,47		22	-5	-176	6	-11	-219	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	-1	172	7	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 2	Rft=	4						
Sez.N. 43	89	14,47		16	5548	-27	3	0	33	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	7	
UPN200	qn=	25		16	5548	-8	3	0	48	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	7	
Asta: 775	95	14,47		16	5548	19	3	0	62	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	7	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	117,7	$\beta^*l=$	82,4		4946	42	5	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 187	17	14,47	24	321	-108	1	0	23	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
IPE200	qn=	-22	32	316	-94	1	0	0	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 776	18	14,47	22	286	-105	0	1	-25	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Instab.:=	148,2	$\beta^*l=$	103,8	300	106	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=	2							
Sez.N. 58	21	14,47	22	924	-441	1	1	65	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
UPN300	qn=	-46	22	924	-440	-1	1	-1	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
Asta: 777	22	14,47	22	924	-442	-1	1	-3	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
Instab.:=	148,3	$\beta^*l=$	103,8	924	442	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 35	Rpf= 0	Rft=	3							
Sez.N. 58	22	14,47	22	914	-442	-1	-3	91	1	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
UPN300	qn=	-46	22	914	-394	0	-3	56	1	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
Asta: 778	23	14,47	22	914	-371	2	-3	22	1	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
Instab.:=	148,0	$\beta^*l=$	103,6	914	442	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 35	Rpf= 0	Rft=	3							
Sez.N. 58	23	14,47	22	832	-398	2	-1	223	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
UPN300	qn=	-46	17	734	-309	3	0	184	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	2		
Asta: 779	24	14,47	14	913	-108	6	-3	138	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1		
Instab.:=	148,2	$\beta^*l=$	103,8	832	398	5	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 35	Rpf= 0	Rft=	3							
Sez.N. 58	24	14,47	14	867	-108	13	15	174	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1		
UPN300	qn=	-173	14	867	-52	7	15	129	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1		
Asta: 780	301	14,47	32	870	-18	1	17	68	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1		
Instab.:=	73,9	$\beta^*l=$	51,7	813	119	11	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=	1							
Sez.N. 58	31	14,47	26	918	-349	2	3	-23	-1	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
UPN300	qn=	-46	26	918	-369	0	3	-57	-1	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
Asta: 781	32	14,47	26	918	-415	-2	3	-91	-1	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
Instab.:=	148,0	$\beta^*l=$	103,6	918	415	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 35	Rpf= 0	Rft=	3							
Sez.N. 58	32	14,47	26	927	-415	-1	-1	-6	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
UPN300	qn=	-46	26	927	-415	0	-1	-40	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
Asta: 782	21	14,47	26	927	-440	1	-1	-74	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
Instab.:=	148,2	$\beta^*l=$	103,7	927	440	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 35	Rpf= 0	Rft=	3							
Sez.N. 58	20	14,47	18	939	-148	7	4	-97	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	2		
UPN300	qn=	-46	26	854	-251	4	2	-142	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	2		
Asta: 783	31	14,47	26	854	-369	2	2	-177	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	3		
Instab.:=	148,2	$\beta^*l=$	103,8	854	369	5	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 35	Rpf= 0	Rft=	3							
Sez.N. 195	18	14,47	32	15	-121	21	25	230	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
IPE300	qn=	-297	30	19	-56	12	21	153	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1		
Asta: 784	299	14,47	26	-7	-14	7	14	67	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0		
Instab.:=	73,9	$\beta^*l=$	51,7	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 187	15	14,47	26	283	-86	1	1	53	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
IPE200	qn=	-22	22	263	-83	0	0	51	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Asta: 785	16	14,47	16	274	-39	1	-2	10	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Instab.:=	148,3	$\beta^*l=$	103,8	325	81	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=	2							
Sez.N. 187	16	14,47	24	342	-38	-1	-1	-35	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
IPE200	qn=	-22	24	342	-67	0	-1	-51	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Asta: 786	17	14,47	16	359	-104	2	-2	-66	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Instab.:=	148,0	$\beta^*l=$	103,6	359	104	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=	2							
Sez.N. 187	11	14,47	28	349	-112	1	1	64	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
IPE200	qn=	-22	20	365	-67	0	2	44	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Asta: 787	14	14,47	26	306	-48	-2	3	16	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Instab.:=	148,0	$\beta^*l=$	103,6	365	107	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=	2							
Sez.N. 187	14	14,47	22	283	-50	-1	-1	-15	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
IPE200	qn=	-22	26	263	-63	0	0	-31	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Asta: 788	15	14,47	22	283	-85	1	-1	-48	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Instab.:=	148,3	$\beta^*l=$	103,8	283	85	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=	2							
Sez.N. 187	8	14,47	22	-10	0	-14	-29	60	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
IPE200	qn=	-276	27	9	14	-4	-20	4	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Asta: 789	276	14,47	22	-10	-3	8	-29	-69	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Instab.:=	74,1	$\beta^*l=$	51,9	3	11	14	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 23	Rpf= 1	Rft=	1							
Sez.N. 187	10	14,47	22	304	-90	-1	-3	17	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
IPE200	qn=	-22	36	321	-89	1	-1	-13	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 790	11	14,47	28	327	-112	1	0	-33	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Instab.:=	148,2	$\beta^*l=$	103,8	327	112	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=	2							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	f _y rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 179	10	14,47	28	-1130	-12	0	0	19	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
IPE120	qn=	-10	28	-1130	5	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Asta: 791	6	14,47	28	-1130	5	0	0	-1	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Instab.:=	189,3	β^*l =	132,5	-1044	23	0	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	91	Rpf=	7	Rft=	7			
Sez.N. 179	14	14,47	28	163	-33	0	0	18	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
IPE120	qn=	-10	34	244	-23	0	0	4	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 792	31	14,47	26	265	-27	0	0	-8	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Instab.:=	189,1	β^*l =	132,4	213	32	0	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	91	Rpf=	0	Rft=	3			
Sez.N. 179	16	14,47	24	33	-21	0	0	16	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
IPE120	qn=	-10	24	33	-20	0	0	16	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 793	21	14,47	26	183	-12	0	0	-10	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab.:=	189,4	β^*l =	132,6	33	21	0	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	91	Rpf=	1	Rft=	2			
Sez.N. 179	18	14,47	18	491	-8	0	0	14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
IPE120	qn=	-10	18	491	1	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 794	23	14,47	18	491	0	0	0	-5	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab.:=	189,4	β^*l =	132,6	312	14	0	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	91	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 179	31	14,47	14	480	1	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
IPE120	qn=	-10	14	480	1	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 795	10	14,47	28	291	-22	0	0	-16	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab.:=	189,3	β^*l =	132,5	291	22	0	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	91	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 179	21	14,47	22	173	-13	0	0	9	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
IPE120	qn=	-10	22	173	-13	0	0	9	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Asta: 796	14	14,47	28	30	-22	0	0	-17	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1		
Instab.:=	189,3	β^*l =	132,5	30	22	0	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	91	Rpf=	1	Rft=	2			
Sez.N. 179	23	14,47	22	251	-34	0	0	11	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
IPE120	qn=	-10	30	230	-26	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Asta: 797	16	14,47	24	151	-35	0	0	-16	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2		
Instab.:=	189,1	β^*l =	132,4	251	34	0	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	91	Rpf=	0	Rft=	3			
Sez.N. 179	29	14,47	24	-1086	1	0	0	5	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
IPE120	qn=	-10	24	-1086	2	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Asta: 798	18	14,47	24	-1086	-9	0	0	-15	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3		
Instab.:=	189,2	β^*l =	132,5	-1003	20	0	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	91	Rpf=	6	Rft=	7			
Sez.N. 191	126	14,47	17	-367	-1095	3	5	762	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	11		
IPE240	qn=	-352	14	-255	-905	0	0	673	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	9		
Asta: 799	36	14,47	25	-352	-366	-2	4	494	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	4		
Instab.:=	117,8	β^*l =	82,5	-352	916	1	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	30	Rpf=	9	Rft=	10			
Sez.N. 191	127	14,47	17	-1204	-1028	15	26	770	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	11		
IPE240	qn=	-191	25	-1210	-602	-1	26	678	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	6		
Asta: 800	33	14,47	25	-1210	-229	-16	26	603	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	3		
Instab.:=	117,8	β^*l =	82,5	-1210	792	7	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	30	Rpf=	9	Rft=	10			
Sez.N. 979	102	13,87	16	-1852	-35	-8	-4	44	-4	42763	1290	1290	15717	15717	1166	2750	4		
ctrv-ann_1	qn=	-7	16	-1858	-12	-5	-4	40	-4	42763	1290	1290	15717	15717	1166	2750	4		
Asta: 801	63	12,95	16	-1864	9	-3	-4	37	-4	42763	1290	1290	15717	15717	1166	2750	4		
Instab.:=	108,8	β^*l =	76,2	-1864	27	6	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	21	Rpf=	7	Rft=	0			
Sez.N. 187	37	14,47	21	377	-30	-1	0	-1	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
IPE200	qn=	-22	21	377	-32	0	0	-17	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Asta: 802	38	14,47	25	358	-47	0	-1	-35	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Instab.:=	148,3	β^*l =	103,8	358	47	1	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	46	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 187	39	14,47	24	-20	0	10	20	87	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
IPE200	qn=	-277	28	-9	22	2	20	27	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Asta: 803	287	14,47	28	-9	20	-5	20	-38	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Instab.:=	74,0	β^*l =	51,8	5	23	8	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	23	Rpf=	1	Rft=	1			
Sez.N. 187	40	14,47	23	568	-149	-1	0	44	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	3		
IPE200	qn=	-22	31	572	-144	-1	0	45	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Asta: 804	41	14,47	23	568	-106	-1	0	11	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
Instab.:=	148,2	β^*l =	103,7	631	150	2	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	46	Rpf=	0	Rft=	3			
Sez.N. 187	41	14,47	23	547	-107	-1	-1	77	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2		
IPE200	qn=	-22	14	601	-80	0	0	60	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Asta: 805	37	14,47	22	604	-23	0	0	17	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1		
Instab.:=	148,1	β^*l =	103,7	547	107	1	cl=	1	ϵ =	0,92	lmd=	46	Rpf=	0	Rft=	2			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd (kg*m)	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 187	35	14,47		14	347	-10	0	0	-19	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		35	302	-49	0	0	-53	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 806	36	14,47		27	298	-102	0	0	-74	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	148,0	$\beta^*l=$		103,6	298	102	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	46	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 187	38	14,47		25	371	-48	0	0	37	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
IPE200	qn=	-22		25	371	-46	0	0	36	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 807	35	14,47		26	378	-24	0	0	2	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	371	48	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	46	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 195	33	14,47		17	-48	-145	-26	-29	244	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	2	
IPE300	qn=	-297		20	-45	-69	-15	-26	174	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	1	
Asta: 808	289	14,47		28	-10	-11	-7	-20	101	0	147983	17280	3444	54033	40775	384	2750	0	
Instab.:l=	74,4	$\beta^*l=$		52,0	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 187	36	14,47		27	313	-102	-1	0	1	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22		27	313	-108	-1	0	-15	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Asta: 809	33	14,47		27	313	-126	-1	0	-32	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
Instab.:l=	148,3	$\beta^*l=$		103,8	353	129	2	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	46	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 179	126	14,47		19	-533	-57	0	0	20	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
IPE120	qn=	-10		19	-533	-56	0	0	20	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
Asta: 810	33	14,47		18	-610	-38	0	0	-2	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,4	$\beta^*l=$		132,6	-610	52	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	6	Rft=	8				
Sez.N. 179	33	14,47		18	-1340	-20	0	0	21	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4	
IPE120	qn=	-10		18	-1340	-4	0	0	11	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4	
Asta: 811	52	14,47		18	-1340	2	0	0	2	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4	
Instab.:l=	190,0	$\beta^*l=$		133,0	-1318	16	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	8	Rft=	8				
Sez.N. 179	124	14,47		33	-64	-33	0	0	16	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		25	-93	-32	0	0	15	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Asta: 812	35	14,47		17	-127	-23	0	0	-5	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Instab.:l=	189,6	$\beta^*l=$		132,7	-127	33	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	3	Rft=	4				
Sez.N. 179	35	14,47		17	11	-33	0	0	14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		17	11	-32	0	0	13	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Asta: 813	60	14,47		17	11	-24	0	0	-6	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Instab.:l=	189,2	$\beta^*l=$		132,4	11	33	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	2	Rft=	3				
Sez.N. 179	122	14,47		27	-220	-35	0	0	22	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		27	-220	-34	0	0	21	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Asta: 814	37	14,47		17	-189	-13	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Instab.:l=	189,5	$\beta^*l=$		132,6	-231	26	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	3	Rft=	3				
Sez.N. 179	37	14,47		25	139	-17	0	0	14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
IPE120	qn=	-10		17	149	-10	0	0	2	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 815	43	14,47		17	149	-12	0	0	-7	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$		132,5	149	16	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 191	120	14,47		16	2602	-45	4	4	-2	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	2	
IPE240	qn=	-31		16	2602	-63	0	4	-31	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	2	
Asta: 816	40	14,47		16	2602	-108	-4	4	-60	0	107569	10083	2033	40410	30396	250	2750	2	
Instab.:l=	189,8	$\beta^*l=$		132,8	2365	140	4	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	49	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 179	40	14,47		23	544	-33	-1	0	24	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		14	756	-6	0	-1	17	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Asta: 817	48	14,47		14	756	6	0	-1	7	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,2	$\beta^*l=$		132,4	471	32	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 179	33	14,47		20	1892	-14	-1	-1	13	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5	
IPE120	qn=	-10		20	1892	-6	0	-1	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5	
Asta: 818	128	14,47		20	1892	-9	1	-1	-7	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	5	
Instab.:l=	189,7	$\beta^*l=$		132,8	1687	18	1	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 179	60	14,47		18	582	5	0	0	-5	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		18	582	-4	0	0	-15	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Asta: 819	33	14,47		27	386	-28	0	0	-21	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,7	$\beta^*l=$		132,8	322	28	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 179	35	14,47		13	-12	-13	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
IPE120	qn=	-10		15	-56	-18	0	0	-10	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 820	126	14,47		23	-43	-34	0	0	-22	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,5	$\beta^*l=$		132,7	40	33	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	91	Rpf=	2	Rft=	3				
Sez.N. 179	43	14,47		13	175	-13	0	0	7	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE120	qn=	-10		13	175	-10	0	0	-2	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 821	35	14,47		21	168	-17	0	0	-14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Instab.:l=	189,6	$\beta^*l=$		132,7	175	16	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft=		2					
Sez.N. 179	37	14,47		13	7	-24	0	0	5	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
IPE120	qn=	-10		13	7	-24	0	0	5	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 822	124	14,47		21	41	-33	0	0	-15	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,7	$\beta^*l=$		132,8	7	33	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft=		3					
Sez.N. 179	48	14,47		13	3	-26	0	0	6	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		13	3	-25	0	0	6	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Asta: 823	37	14,47		13	3	-33	0	0	-14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Instab.:l=	189,2	$\beta^*l=$		132,4	3	33	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 2	Rft=		3					
Sez.N. 179	40	14,47		13	-313	-40	0	0	1	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		15	-257	-43	0	0	-11	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
Asta: 824	122	14,47		15	-257	-59	0	0	-20	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	4	
Instab.:l=	189,5	$\beta^*l=$		132,6	-313	56	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 5	Rft=		7					
Sez.N. 179	44	14,47		14	-1166	3	0	0	-1	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
IPE120	qn=	-10		14	-1166	-3	0	0	-11	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
Asta: 825	40	14,47		14	-1166	-18	0	0	-21	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	3	
Instab.:l=	190,1	$\beta^*l=$		133,1	-1146	15	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 7	Rft=		7					
Sez.N. 43	95	14,47		24	5336	33	13	26	323	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	7	
UPN200	qn=	25		15	5447	227	-2	23	345	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	10	
Asta: 826	101	14,47		15	5447	440	-16	23	360	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	14	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	5447	440	16	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=		8					
Sez.N. 43	101	14,47		15	3724	459	-3	1	-77	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	12	
UPN200	qn=	25		15	3724	419	-3	1	-62	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	11	
Asta: 827	107	14,47		13	3645	404	-1	-2	-26	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	11	
Instab.:l=	117,8	$\beta^*l=$		82,5	3724	459	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=		9					
Sez.N. 43	107	14,47		13	3599	404	19	29	-104	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	11	
UPN200	qn=	25		13	3599	349	2	29	-89	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	10	
Asta: 828	120	14,47		13	3599	302	-16	29	-74	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	10	
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,8	3599	404	19	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=		9					
Sez.N. 43	120	14,47		21	669	306	1	1	-188	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	6	
UPN200	qn=	25		21	669	201	1	1	-173	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	4	
Asta: 829	39	14,47		21	669	104	0	1	-158	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	2	
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,7	669	306	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=		6					
Sez.N. 43	39	14,47		21	657	104	7	13	-102	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	3	
UPN200	qn=	25		21	657	48	-1	13	-88	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	2	
Asta: 830	44	14,47		24	721	6	-10	16	5	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	1	
Instab.:l=	117,9	$\beta^*l=$		82,5	657	104	9	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=		2					
Sez.N. 43	29	14,47		22	687	6	-8	-12	-61	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	1	
UPN200	qn=	-25		26	681	-37	-1	-12	-79	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	1	
Asta: 831	19	14,47		26	681	-88	6	-12	-94	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	2	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	681	88	8	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=		2					
Sez.N. 43	19	14,47		26	713	-88	-7	-14	-138	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	3	
UPN200	qn=	-25		22	707	-173	1	-13	-156	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	4	
Asta: 832	58	14,47		22	707	-270	8	-13	-170	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	6	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	707	270	8	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=		5					
Sez.N. 43	58	14,47		26	2686	-241	-11	-19	-120	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	7	
UPN200	qn=	-25		26	2686	-317	0	-19	-135	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	8	
Asta: 833	72	14,47		26	2686	-402	12	-19	-150	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	10	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	2597	408	11	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=		8					
Sez.N. 43	72	14,47		26	2733	-402	-11	-21	-192	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	10	
UPN200	qn=	-25		34	2851	-523	2	-23	-248	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	12	
Asta: 834	82	14,47		28	2905	-682	16	-24	-313	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	15	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	2903	682	16	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=		14					
Sez.N. 43	82	14,47		20	5953	-672	-8	-8	320	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	18	
UPN200	qn=	-25		28	5830	-498	-4	-2	304	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	15	
Asta: 835	88	14,47		28	5830	-329	-3	-2	290	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	12	
Instab.:l=	117,5	$\beta^*l=$		82,3	5774	677	7	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=		13					
Sez.N. 43	88	14,47		28	5835	-329	2	6	304	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	12	
UPN200	qn=	-25		28	5835	-160	-2	6	289	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	9	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	f y rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 836	94	14,47		20	5964	22	-3	1	275	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	7	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	5584	333	7	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	6		
Sez.N. 43	94	14,47		20	5355	29	4	2	-32	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	7	
UPN200	qn=	-25		20	5355	11	3	2	-47	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	6	
Asta: 837	100	14,47		20	5355	-17	2	2	-62	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	6	
Instab.:l=	117,7	$\beta^*l=$		82,4	4776	39	6	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	1		
Sez.N. 43	100	14,47		28	5154	-31	13	25	-324	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	7	
UPN200	qn=	-25		20	5347	-230	-2	24	-354	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	10	
Asta: 838	106	14,47		20	5347	-453	-16	24	-370	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	14	
Instab.:l=	121,4	$\beta^*l=$		85,0	5347	453	16	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	39	Rpf=	0	Rft=	9		
Sez.N. 43	106	14,47		20	3495	-473	0	4	103	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	12	
UPN200	qn=	-25		20	3495	-412	-3	4	88	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	11	
Asta: 839	119	14,47		17	3352	-395	-3	0	48	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	10	
Instab.:l=	114,1	$\beta^*l=$		79,9	3495	473	5	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	37	Rpf=	0	Rft=	9		
Sez.N. 43	119	14,47		17	3305	-395	17	24	120	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	11	
UPN200	qn=	-25		17	3305	-330	3	24	105	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	9	
Asta: 840	128	14,47		17	3305	-274	-11	24	90	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	9	
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,8	3305	395	17	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	9		
Sez.N. 43	128	14,47		25	774	-301	6	10	174	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	6	
UPN200	qn=	-25		25	774	-203	0	10	159	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	4	
Asta: 841	34	14,47		25	774	-115	-6	10	144	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	3	
Instab.:l=	117,8	$\beta^*l=$		82,5	774	301	6	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	6		
Sez.N. 43	34	14,47		25	754	-115	6	13	111	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	3	
UPN200	qn=	-25		25	754	-54	-2	13	96	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	2	
Asta: 842	52	14,47		28	833	-6	-11	16	15	0	88490	6267	2039	27203	27354	259	2750	2	
Instab.:l=	118,2	$\beta^*l=$		82,7	754	115	9	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	2		
Sez.N. 58	275	14,47		28	909	-44	0	-18	-67	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1	
UPN300	qn=	-173		18	896	-82	8	-15	-151	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1	
Asta: 843	20	14,47		18	896	-148	13	-15	-196	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	2	
Instab.:l=	74,1	$\beta^*l=$		51,9	837	159	12	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	1		
Sez.N. 58	301	14,47		32	864	-18	1	13	72	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1	
UPN300	qn=	-173		32	864	4	-6	13	-1	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1	
Asta: 844	29	14,47		30	846	5	-8	15	-24	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1	
Instab.:l=	74,4	$\beta^*l=$		52,0	866	22	7	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 58	291	14,47		27	943	20	5	21	-64	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1	
UPN300	qn=	174		26	1043	-14	-4	15	17	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1	
Asta: 845	52	14,47		20	1030	4	-11	19	44	0	161563	17399	5133	50729	49078	619	2750	1	
Instab.:l=	74,4	$\beta^*l=$		52,1	911	22	11	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 179	122	14,47		27	-242	-35	0	0	22	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
IPE120	qn=	-10		27	-242	-34	0	0	21	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	2	
Asta: 846	37	14,47		17	-212	-14	0	0	0	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Instab.:l=	189,5	$\beta^*l=$		132,6	-253	26	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	91	Rpf=	3	Rft=	3		
Sez.N. 179	37	14,47		25	139	-17	0	0	14	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
IPE120	qn=	-10		17	149	-10	0	0	2	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Asta: 847	43	14,47		17	149	-12	0	0	-7	0	36328	1670	373	13471	10011	57	2750	1	
Instab.:l=	189,3	$\beta^*l=$		132,5	149	17	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	91	Rpf=	0	Rft=	2		
Sez.N. 187	0	2,04		15	71	9	0	1	110	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		15	71	14	0	1	109	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 848	13	2,04		15	71	18	0	1	108	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	8,8	$\beta^*l=$		6,2	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 187	0	2,04		22	66	8	0	-1	-91	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		23	68	4	0	-1	-91	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 849	133	2,04		23	68	-1	0	-1	-92	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	10,0	$\beta^*l=$		7,0	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 187	136	4,54		26	153	-20	0	0	113	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		14	151	-19	0	0	114	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 850	27	4,54		18	152	12	0	0	105	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	29,4	$\beta^*l=$		20,6	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 187	134	4,54		15	-12	-6	0	0	90	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22		18	-3	6	0	0	79	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 851	4	4,54		16	-11	19	0	0	83	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpRd (kg)	VypRd (kg)	T Rd (kg*m)	fy rid (kg/cmq)	Rap %	
Instab.:l=	29,4	$\beta^*l=$	20,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 187	76	4,54	22	176	-20	0	0	1	116	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22	18	172	-19	0	0	0	117	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 852	13	4,54	14	177	13	0	0	1	106	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	29,4	$\beta^*l=$	20,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 187	131	4,54	14	67	-3	0	0	0	72	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
IPE200	qn=	-22	13	67	8	0	0	0	70	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Asta: 853	7	4,54	19	53	20	0	0	0	76	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	0	
Instab.:l=	29,4	$\beta^*l=$	20,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 105	156	7,04	19	0	-125	0	0	0	174	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-43	19	0	-43	0	0	0	152	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 854	5	7,04	14	0	41	0	0	0	117	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 105	153	7,04	15	0	-124	0	0	0	173	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-43	15	0	-42	0	0	0	152	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 855	2	7,04	18	0	42	0	0	0	116	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 61	144	7,04	16	0	-11	0	0	0	25	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17	20	0	-2	0	0	0	17	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 856	192	7,04	16	0	4	0	0	0	11	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	86,8	$\beta^*l=$	60,7		0	11	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 61	143	7,04	26	0	-11	0	0	0	26	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
HEA100	qn=	-17	20	0	-1	0	0	0	18	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 857	198	7,04	14	0	6	0	0	0	11	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	86,8	$\beta^*l=$	60,7		0	11	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 61	151	7,04	18	0	-22	0	0	0	29	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17	18	0	-10	0	0	0	21	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 858	202	7,04	15	0	-1	0	0	0	11	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	104,9	$\beta^*l=$	73,5		0	22	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 61	152	7,04	15	0	-17	0	0	0	23	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17	15	0	-8	0	0	0	14	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 859	196	7,04	15	0	-3	0	0	0	5	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	104,9	$\beta^*l=$	73,5		0	17	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 61	149	7,04	26	0	-30	0	0	0	38	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17	26	0	-14	0	0	0	29	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Asta: 860	209	7,04	18	0	0	0	0	0	20	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	105,2	$\beta^*l=$	73,6		0	30	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 61	150	7,04	22	0	-31	0	0	0	38	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17	22	0	-14	0	0	0	30	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
Asta: 861	210	7,04	14	0	0	0	0	0	21	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	104,9	$\beta^*l=$	73,4		0	31	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 61	148	7,04	14	0	-22	0	0	0	29	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17	14	0	-10	0	0	0	21	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 862	222	7,04	19	0	-1	0	0	0	11	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	104,4	$\beta^*l=$	73,1		0	22	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 61	157	7,04	19	0	-18	0	0	0	23	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1	
HEA100	qn=	-17	19	0	-8	0	0	0	15	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Asta: 863	221	7,04	19	0	-3	0	0	0	5	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0	
Instab.:l=	104,9	$\beta^*l=$	73,4		0	18	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 187	158	10,52	19	0	-143	0	0	0	201	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22	19	0	-45	0	0	0	189	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 864	154	10,52	14	0	57	0	0	0	174	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab.:l=	105,4	$\beta^*l=$	73,7		0	143	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 187	159	10,52	15	0	-145	0	0	0	203	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	2	
IPE200	qn=	-22	15	0	-46	0	0	0	192	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Asta: 865	155	10,52	18	0	56	0	0	0	176	0	78331	6068	1227	28954	22229	160	2750	1	
Instab.:l=	104,5	$\beta^*l=$	73,2		0	145	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 105	156	10,52	19	0	-131	0	0	0	179	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	1	
HEB160	qn=	-43	19	0	-46	0	0	0	158	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Asta: 866	5	10,52	14	0	44	0	0	0	120	0	149190	9734	4674	69117	27930	497	2750	0	
Instab.:l=	105,0	$\beta^*l=$	73,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 105 HEB160 Asta: 867 Instab.:l=	153 qn= 2 105,0	10,52 -43 10,52 β*l=	15 15 18 73,5	0 0 0 0	-136 -49 43 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	185 163 122 ε=	0 0 0 0,92	149190 149190 149190 lmd=	9734 9734 9734 0	4674 4674 4674 0	69117 69117 69117 0	27930 27930 27930 1	497 497 497 1	2750 2750 2750 0	1 1 0 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 868 Instab.:l=	141 qn= 205 86,5	10,52 -17 10,52 β*l=	18 19 22 60,6	0 0 0 0	-14 -3 6 14	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	29 22 15 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 24	1131 1131 1131 0	27367 27367 27367 Rft=	11997 11997 11997 1	117 117 117 1	2750 2750 2750 0	1 0 0 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 869 Instab.:l=	152 qn= 196 104,9	10,52 -17 10,52 β*l=	15 15 15 73,5	0 0 0 0	-15 -6 -1 15	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	21 13 4 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 29	1131 1131 1131 0	27367 27367 27367 Rft=	11997 11997 11997 1	117 117 117 1	2750 2750 2750 0	1 0 0 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 870 Instab.:l=	151 qn= 202 104,9	10,52 -17 10,52 β*l=	15 15 14 73,5	0 0 0 0	-22 -9 2 22	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	31 22 14 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 29	1131 1131 1131 0	27367 27367 27367 Rft=	11997 11997 11997 1	117 117 117 1	2750 2750 2750 0	1 0 0 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 871 Instab.:l=	150 qn= 210 104,9	10,52 -17 10,52 β*l=	19 19 18 73,4	0 0 0 0	-20 -8 2 20	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	30 21 12 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 29	1131 1131 1131 0	27367 27367 27367 Rft=	11997 11997 11997 1	117 117 117 1	2750 2750 2750 0	1 0 0 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 872 Instab.:l=	149 qn= 209 105,2	10,52 -17 10,52 β*l=	15 15 13 73,6	0 0 0 0	-20 -8 2 20	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	29 21 12 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 29	1131 1131 1131 0	27367 27367 27367 Rft=	11997 11997 11997 1	117 117 117 1	2750 2750 2750 0	1 0 0 0	
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 873 Instab.:l=	148 qn= 222 104,4	10,52 -17 10,52 β*l=	17 17 18 73,1	0 0 0 0	-22 -7 5 22	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	34 26 17 ε=	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 29	1131 1131 1131 0	27367 27367 27367 Rft=	11997 11997 11997 1	117 117 117 1	2750 2750 2750 0	1 0 0 0	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																			
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d	Molt Direz. Y	x/d	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt	eta
0	1	573	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	574	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	575	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	576	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	577	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	578	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	579	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	580	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	581	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	582	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	583	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	584	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	585	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	586	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	587	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	588	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	589	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	590	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	591	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1																			
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d	Molt Direz. Y	x/d	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt	eta
2	1	140	0	0	0	43	44	-5	15,4	0,2	15,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	141	0	0	0	37	43	3	17,8	0,2	15,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	142	0	0	0	53	7	-4	12,3	0,2	96,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	143	0	0	0	49	-30	17	13,5	0,2	21,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	144	0	0	0	53	8	2	12,4	0,2	85,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	145	0	0	0	49	-30	16	13,5	0,2	21,9	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	146	0	0	0	37	33	5	17,7	0,2	19,9	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	147	0	0	0	35	27	-3	18,5	0,2	23,9	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	148	0	0	0	-42	35	-13	15,8	0,2	18,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	149	0	0	0	-27	74	-12	24,0	0,2	8,9	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	150	0	0	0	49	-28	11	13,3	0,2	23,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	151	0	0	0	50	-34	12	13,2	0,2	19,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1																						
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d	Molt Direz. Y	y/d	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg cmq mm	eta	Fpnz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
2	1	152	0	0	0	23	78	-13	28,0	0,2	8,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
2	1	153	0	0	0	-18	43	-9	35,7	0,2	15,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
2	1	154	0	0	0	-10	72	-8	65,8	0,2	9,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
2	1	155	0	0	0	-5	38	2	99,9	0,2	17,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
2	1	157	0	0	0	-38	66	21	17,0	0,2	9,9	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3	2954	4118	0,0
2	1	158	0	0	0	25	-29	-17	26,3	0,2	22,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	581	4118	0,0
2	1	159	0	0	0	-35	63	-34	18,6	0,2	10,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3	2997	4118	0,0
2	1	160	0	0	0	6	-51	3	99,9	0,2	12,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	161	0	0	0	6	-21	-1	99,9	0,2	31,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1	114	6895	0,0
2	1	162	0	0	0	22	-37	14	29,8	0,2	17,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	163	0	0	0	12	-34	11	52,5	0,2	19,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1	188	6895	0,0
2	1	165	0	0	0	-28	-18	8	23,1	0,2	37,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3	2192	4118	0,0
2	1	167	0	0	0	-28	26	9	23,7	0,2	25,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3	2313	4118	0,0
2	1	168	0	0	0	-31	12	9	21,1	0,2	53,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3	2794	4118	0,0
2	1	169	0	0	0	-23	-11	-2	28,4	0,2	58,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	171	0	0	0	-26	-22	-8	25,2	0,2	29,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3	2301	4118	0,0
2	1	173	0	0	0	-29	29	-19	22,8	0,2	22,2	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3	2430	4118	0,0
2	1	174	0	0	0	-32	17	-13	20,8	0,2	39,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3	2723	4118	0,0
2	1	175	0	0	0	-32	-8	-3	20,7	0,2	83,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	176	0	0	0	-41	-35	-11	16,0	0,2	18,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	177	0	0	0	-33	-8	-2	20,1	0,2	86,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	178	0	0	0	-22	-9	-1	30,2	0,2	75,6	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	179	0	0	0	-33	-33	9	19,9	0,2	20,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	180	0	0	0	18	-31	-3	36,4	0,2	21,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	181	0	0	0	7	-55	1	98,3	0,2	12,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	182	0	0	0	-30	9	-8	21,6	0,2	70,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	183	0	0	0	-26	10	4	25,5	0,2	68,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	184	0	0	0	-31	17	-7	21,5	0,2	38,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	185	0	0	0	-28	15	-2	23,7	0,2	42,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	186	0	0	0	-13	-64	15	52,1	0,2	10,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	187	0	0	0	-25	19	17	26,4	0,2	34,2	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	576	4118	0,0
2	1	188	0	0	0	52	-47	44	12,5	0,2	13,9	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	567	2394	0,0
2	1	189	0	0	0	-25	-38	22	26,4	0,2	17,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3			
2	1	190	0	0	0	43	-47	-35	15,2	0,2	14,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	191	0	0	0	-28	-21	-19	23,2	0,2	30,9	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	192	0	0	0	18	11	9	35,6	0,2	60,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	193	0	0	0	-15	-10	-8	42,7	0,2	63,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	194	0	0	0	13	-7	-3	50,6	0,2	98,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	195	0	0	0	-8	-20	-5	85,9	0,2	32,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	196	0	0	0	66	-63	-36	10,0	0,2	10,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	563	2394	0,0
2	1	197	0	0	0	-11	-25	5	62,1	0,2	25,9	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	1237	4118	0,0
2	1	198	0	0	0	-24	-38	15	26,9	0,2	17,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
2	1	199	0	0	0	-5	-22	0	99,9	0,2	30,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	1228	4118	0,0
2	1	200	0	0	0	-23	-46	12	28,6	0,2	14,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
2	1	201	0	0	0	-36	-18	14	18,2	0,2	37,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	202	0	0	0	-73	9	-1	9,0	0,2	72,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	203	0	0	0	-86	-27	-15	7,6	0,2	24,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	204	0	0	0	-79	-28	-11	8,3	0,2	23,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	205	0	0	0	-77	-24	-14	8,5	0,2	27,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	206	0	0	0	16	-44	-16	40,7	0,2	15,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3			
2	1	207	0	0	0	-81	-18	-7	8,1	0,2	36,6	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	208	0	0	0	-17	-40	-1	38,9	0,2	16,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	209	0	0	0	-75	-21	-8	8,8	0,2	31,9	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	210	0	0	0	-20	-43	7	33,1	0,2	15,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	211	0	0	0	-67	-19	-3	9,8	0,2	35,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	212	0	0	0	-27	-37	10	24,4	0,2	17,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	213	0	0	0	-88	-17	-21	7,4	0,2	39,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	214	0	0	0	-32	-34	-13	20,2	0,2	19,2	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	215	0	0	0	-13	-40	-10	51,1	0,2	16,6	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1																						
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d	Molt Direz. Y	x/d	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq mm	eta	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
2	1	606	0	0	0	-59	-72	18	11,1	0,2	9,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 3 ELEMENTO: 1																						
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d	Molt Direz. Y	x/d	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
3	1	236	0	0	0	33	-58	-22	20,1	0,2	11,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	572	2394	0,0
3	1	237	0	0	0	-39	-48	30	16,7	0,2	13,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	538	2394	0,0
3	1	254	0	0	0	15	-20	6	44,0	0,2	32,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	1246	4118	0,0
3	1	255	0	0	0	13	-22	5	50,9	0,2	30,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	1272	4118	0,0
3	1	256	0	0	0	40	45	40	16,5	0,2	14,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	588	4118	0,0
3	1	257	0	0	0	-17	-66	12	38,4	0,2	10,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1	76	6895	0,0
3	1	258	0	0	0	51	-56	-32	13,0	0,2	11,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	605	4118	0,0
3	1	259	0	0	0	-23	-46	15	28,0	0,2	14,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1	140	6895	0,0
3	1	280	0	0	0	-116	84	-36	5,6	0,2	7,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,4	-0,4	3823	4118	0,0
3	1	281	0	0	0	-107	82	13	6,2	0,2	8,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,4	-0,4	3910	4118	0,0
3	1	282	0	0	0	-112	38	-7	5,9	0,2	17,2	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,4	-0,4	3050	4118	0,0
3	1	283	0	0	0	-121	-37	-18	5,4	0,2	17,6	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,4	-0,4	3018	4118	0,0
3	1	284	0	0	0	-112	-39	-13	5,9	0,2	16,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3	2408	4118	0,0
3	1	285	0	0	0	-112	-38	-12	5,9	0,2	17,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3	2459	4118	0,0
3	1	286	0	0	0	-87	23	-1	7,5	0,2	28,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3	2993	4118	0,0
3	1	294	0	0	0	85	69	19	7,7	0,2	9,6	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	295	0	0	0	92	63	-12	7,1	0,2	10,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	296	0	0	0	78	23	10	8,5	0,2	29,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	297	0	0	0	62	-29	0	10,6	0,2	22,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	298	0	0	0	79	21	9	8,3	0,2	30,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	299	0	0	0	60	-30	18	11,0	0,2	21,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	300	0	0	0	80	49	19	8,2	0,2	13,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	301	0	0	0	78	49	19	8,4	0,2	13,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	302	0	0	0	-96	31	-22	6,8	0,2	21,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,4	-0,4	3089	3867	0,0
3	1	303	0	0	0	61	-32	0	10,8	0,2	20,2	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	304	0	0	0	61	-31	18	10,8	0,2	21,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	307	0	0	0	-89	-27	-8	7,4	0,2	24,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	308	0	0	0	-99	-27	-15	6,6	0,2	24,2	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	311	0	0	0	-102	-31	-11	6,4	0,2	20,9	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	312	0	0	0	-74	-30	-8	8,9	0,2	21,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	313	0	0	0	-84	54	8	7,8	0,2	12,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	314	0	0	0	-102	-27	-14	6,4	0,2	24,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	315	0	0	0	-84	-25	-8	7,8	0,2	25,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	316	0	0	0	-71	39	-5	9,3	0,2	17,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	317	0	0	0	-86	48	-10	7,6	0,2	13,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	318	0	0	0	-23	-30	-15	28,4	0,2	21,6	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	319	0	0	0	40	-49	-31	16,6	0,2	13,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	320	0	0	0	-107	-22	-8	6,1	0,2	29,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	321	0	0	0	-87	43	-5	7,5	0,2	15,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	322	0	0	0	-88	36	-13	7,4	0,2	18,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	323	0	0	0	-81	27	-9	8,1	0,2	24,2	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	324	0	0	0	76	-71	-55	8,6	0,2	9,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	325	0	0	0	33	-31	-29	20,2	0,2	21,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	326	0	0	0	-43	-39	7	15,3	0,2	17,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	327	0	0	0	-22	-34	8	29,8	0,2	19,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	328	0	0	0	-28	-46	15	23,4	0,2	14,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	329	0	0	0	-9	-29	-5	75,0	0,2	22,9	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	330	0	0	0	-23	-29	8	29,0	0,2	22,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	331	0	0	0	-112	-24	-9	5,8	0,2	27,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	332	0	0	0	-65	-50	30	10,1	0,2	13,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	333	0	0	0	-107	15	-7	6,1	0,2	42,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	334	0	0	0	-107	-30	-12	6,1	0,2	21,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	335	0	0	0	-110	-23	-8	6,0	0,2	28,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	336	0	0	0	-25	-68	-20	26,0	0,2	9,6	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	337	0	0	0	-90	-34	-17	7,3	0,2	19,6	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	338	0	0	0	-34	-46	21	19,2	0,2	14,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	339	0	0	0	-94	52	13	7,0	0,2	12,6	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	340	0	0	0	-117	17	-18	5,6	0,2	39,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	341	0	0	0	-118	-36	-18	5,6	0,2	18,2	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	342	0	0	0	-35	-61	18	18,8	0,2	10,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	343	0	0	0	-110	-32	-10	5,9	0,2	20,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	344	0	0	0	-34	-57	-19	19,1	0,2	11,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	345	0	0	0	-106	-19	-11	6,2	0,2	34,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	346	0	0	0	-62	51	48	10,5	0,2	13,0	0,15	2,0	2,0	2,0							

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 3 ELEMENTO: 1																			
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d	Molt Direz. Y	x/d	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cm ²	eta mm
3	1	356	0	0	0	-63	-87	-15	10,4	0,2	7,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	357	0	0	0	-53	-81	23	12,3	0,2	8,1	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	358	0	0	0	46	-53	27	14,2	0,2	12,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	359	0	0	0	-36	-69	-4	18,1	0,2	9,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	360	0	0	0	-49	-75	28	13,4	0,2	8,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	361	0	0	0	39	-57	-17	17,0	0,2	11,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	362	0	0	0	-44	-76	-12	14,9	0,2	8,6	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	363	0	0	0	-78	-80	22	8,4	0,2	8,2	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	364	0	0	0	70	-85	48	9,4	0,2	7,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
3	1	365	0	0	0	-63	-61	41	10,4	0,2	10,8	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
3	1	366	0	0	0	-56	-64	-10	11,8	0,2	10,3	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	367	0	0	0	-29	-63	-6	22,3	0,2	10,4	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	368	0	0	0	37	-57	25	17,5	0,2	11,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	369	0	0	0	-43	-69	20	15,2	0,2	9,5	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	370	0	0	0	-33	-66	-9	20,0	0,2	10,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	371	0	0	0	41	-55	25	16,1	0,2	12,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	372	0	0	0	-42	-73	13	15,7	0,2	9,0	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	373	0	0	0	-61	-68	-11	10,7	0,2	9,7	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
3	1	374	0	0	0	-43	-86	-38	15,2	0,2	7,6	0,15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																			
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d	Molt Direz. Y	x/d	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cm ²	eta mm
0	1	573	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	574	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	575	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	576	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	577	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	578	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	579	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	580	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	581	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	582	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	583	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	584	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	585	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	586	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	587	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	588	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	589	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	590	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1
0	1	591	0	0	0	0	0	0	10,0	0,0	10,0	0,00	1,7	1,7	1,7	1,7	0,0	0,1	-0,1

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1																			
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d	Molt Direz. Y	x/d	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cm ²	eta mm
2	1	140	0	0	0	43	44	-5	18,1	0,1	17,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	141	0	0	0	37	43	3	21,0	0,1	18,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	142	0	0	0	53	7	-4	14,5	0,1	99,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	143	0	0	0	49	-30	17	15,9	0,1	25,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	144	0	0	0	53	8	2	14,6	0,1	99,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	145	0	0	0	49	-30	16	15,9	0,1	25,8	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	146	0	0	0	37	33	5	20,8	0,1	23,4	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	147	0	0	0	35	27	-3	21,8	0,1	28,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	148	0	0	0	-42	35	-13	18,6	0,1	22,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	149	0	0	0	-27	74	-12	28,3	0,1	10,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	150	0	0	0	49	-28	11	15,6	0,1	27,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	151	0	0	0	50	-34	12	15,6	0,1	22,6	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	152	0	0	0	23	78	-13	33,0	0,1	9,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	153	0	0	0	-18	43	-9	42,1	0,1	18,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	154	0	0	0	-10	72	-8	77,5	0,1	10,8	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	155	0	0	0	-5	38	2	99,9	0,1	20,2	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	157	0	0	0	-38	66	21	20,1	0,1	11,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3
2	1	158	0	0	0	25	-29	-17	31,0	0,1	26,8	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2
2	1	159	0	0	0	-35	63	-34	22,0	0,1	12,2	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3
2	1	160	0	0	0	6	-51	3	99,9	0,1	15,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
2	1	161	0	0	0	6	-21	-1	99,9	0,1	37,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
2	1	162	0	0	0	22	-37	14	35,2	0,1	21,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
2	1	163	0	0	0	12	-34	11	61,9	0,1	22,6	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
2	1	165	0	0	0	-28	-18	8	27,2	0,1	44,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3
2	1	167	0	0	0	-28	25	11	27,9	0,1	30,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3
2	1	168	0	0	0	-31	12	9	24,9	0,1	63,4	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3
2	1	169	0	0	0	-23	-11	-1	33,9	0,1	68,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1
2	1	171	0	0	0	-26	-22	-8	29,8	0,1	35,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3
2	1	173	0	0	0	-29	29	-19	26,8	0,1	26,2	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3
2	1	174	0	0	0	-32	17	-13	24,5	0,1	46,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3

S.L.U. - AZIONI S.L.D. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1																						
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d	Molt Direz. Y	x/d	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg cmq mm	eta	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
2	1	175	0	0	0	-32	-8	-3	24,4	0,1	99,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	176	0	0	0	-41	-35	-11	18,9	0,1	22,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	177	0	0	0	-33	-7	-2	23,7	0,1	99,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	178	0	0	0	-20	-9	0	39,1	0,1	89,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	179	0	0	0	-33	-33	9	23,5	0,1	23,6	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	180	0	0	0	18	-31	-3	42,9	0,1	25,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	181	0	0	0	7	-55	1	99,9	0,1	14,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	182	0	0	0	-30	9	-8	25,5	0,1	82,6	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	183	0	0	0	-26	8	4	30,1	0,1	99,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	184	0	0	0	-31	17	-7	25,3	0,1	45,4	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	185	0	0	0	-28	15	-2	28,0	0,1	50,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	186	0	0	0	-13	-64	15	61,4	0,1	12,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	187	0	0	0	-25	19	17	31,2	0,1	40,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	576	4118	0,0
2	1	188	0	0	0	52	-47	44	14,8	0,1	16,4	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	567	2394	0,0
2	1	189	0	0	0	-25	-38	22	31,1	0,1	20,4	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3			
2	1	190	0	0	0	43	-47	-35	17,9	0,1	16,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	191	0	0	0	-28	-21	-19	27,4	0,1	36,4	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	192	0	0	0	18	11	9	41,9	0,1	71,2	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	193	0	0	0	-15	-10	-8	50,3	0,1	74,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	194	0	0	0	13	-7	-3	59,6	0,1	99,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	195	0	0	0	-8	-20	-5	99,9	0,1	38,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	196	0	0	0	66	-63	-36	11,8	0,1	12,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	563	2394	0,0
2	1	197	0	0	0	-11	-25	5	73,2	0,1	30,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	1237	4118	0,0
2	1	198	0	0	0	-24	-38	15	31,7	0,1	20,4	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
2	1	199	0	0	0	-5	-22	0	99,9	0,1	35,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	1228	4118	0,0
2	1	200	0	0	0	-23	-46	12	33,8	0,1	16,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
2	1	201	0	0	0	-36	-18	14	21,4	0,1	43,6	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	202	0	0	0	-73	9	-1	10,6	0,1	85,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	203	0	0	0	-86	-27	-15	8,9	0,1	28,8	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	204	0	0	0	-79	-28	-11	9,8	0,1	28,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	205	0	0	0	-77	-24	-14	10,1	0,1	32,4	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	206	0	0	0	16	-44	-16	48,0	0,1	17,8	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3			
2	1	207	0	0	0	-81	-18	-7	9,6	0,1	43,2	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	208	0	0	0	-17	-40	-1	45,9	0,1	19,2	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	209	0	0	0	-75	-21	-8	10,4	0,1	37,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	210	0	0	0	-20	-43	7	39,0	0,1	18,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	211	0	0	0	-67	-19	-3	11,6	0,1	41,4	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	212	0	0	0	-27	-37	10	28,7	0,1	21,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	213	0	0	0	-88	-17	-21	8,8	0,1	46,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	214	0	0	0	-32	-34	-13	23,8	0,1	22,6	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	215	0	0	0	-13	-40	-10	60,3	0,1	19,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
2	1	216	0	0	0	-18	-15	9	42,2	0,1	51,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	217	0	0	0	-35	-24	2	21,9	0,1	31,6	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	218	0	0	0	-47	-25	-9	16,6	0,1	30,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	219	0	0	0	-10	-42	-4	76,9	0,1	18,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
2	1	220	0	0	0	-49	-38	31	15,8	0,1	20,2	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	221	0	0	0	-14	7	7	55,1	0,1	99,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	222	0	0	0	38	-72	-25	20,3	0,1	10,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
2	1	223	0	0	0	-51	-65	-14	15,2	0,1	11,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	224	0	0	0	-40	-47	13	19,2	0,1	16,6	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	225	0	0	0	-18	-40	4	43,9	0,1	19,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	226	0	0	0	-9	-42	3	81,5	0,1	18,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	227	0	0	0	-20	-44	-9	39,0	0,1	17,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	228	0	0	0	-58	-53	14	13,4	0,1	14,6	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	229	0	0	0	40	-65	37	19,1	0,1	12,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
2	1	230	0	0	0	-30	-76	-9	25,5	0,1	10,2	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	231	0	0	0	-24	-73	9	32,6	0,1	10,6	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	232	0	0	0	-19	-70	5	41,8	0,1	11,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	233	0	0	0	-47	-77	19	16,3	0,1	10,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	234	0	0	0	-47	-77	-13	16,5	0,1	10,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
2	1	235	0	0	0	29	-86	-33	26,2	0,1	8,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
2	1	605	0	0	0	-55	-74	42	14,2	0,1	10,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
2	1	606	0	0	0	-59	-72	18	13,1	0,1	10,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			

S.L.U. - AZIONI S.L.D. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 3 ELEMENTO: 1																						
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d	Molt Direz. Y	x/d	Ax s	Ay s	Axi	Ayi	Atag	σ kg/cmq mm	eta	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
3	1	236	0	0	0	33	-58	-22	23,7	0,1	13,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	572	2394	0,0
3	1	237	0	0	0	-39	-48	30	19,6	0,1	16,2	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	538	2394	0,0
3	1	254	0	0	0	15	-20	6	51,9	0,1	37,8	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	1246	4118	0,0
3	1	255	0	0	0	13	-22	5	60,0	0,1	35,4	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	1272	4118	0,0
3	1	256	0	0	0	40	45	40	19,4	0,1	17,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	588	4118	0,0
3	1	257	0	0	0	-16	-66	11	47,2	0,1	11,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1	76	6895	0,0
3	1	258	0	0	0	51	-56	-32	15,3	0,1	13,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2	605	4118	0,0
3	1	259	0	0	0	-23	-46	15	33,1	0,1	16,8	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1	140	6895	0,0
3	1	280	0	0	0	-99	84	-45	7,8	0,1	9,2	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,4	-0,4	3823	4118	0,0
3	1	281	0	0	0	-90	82	18	8,6	0,1	9,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,4	-0,4	3910	4118	0,0
3	1	282	0	0	0	-83	30	1	9,3	0,1	26,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,4	-0,4	3050	4118	0,0

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.L.U. - AZIONI S.L.D. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 3 ELEMENTO: 1																						
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d	Molt Direz. Y	x/d	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq mm	eta	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
3	1	283	0	0	0	-94	-32	-16	8,2	0,1	24,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,4	-0,4	3018	4118	0,0
3	1	284	0	0	0	-85	-28	-6	9,1	0,1	27,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3	2408	4118	0,0
3	1	285	0	0	0	-84	-27	-6	9,2	0,1	28,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3	2459	4118	0,0
3	1	286	0	0	0	-74	23	4	10,5	0,1	33,2	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,3	-0,3	2993	4118	0,0
3	1	294	0	0	0	85	69	19	9,1	0,1	11,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	295	0	0	0	92	63	-12	8,4	0,1	12,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	296	0	0	0	78	23	10	10,0	0,1	34,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	297	0	0	0	62	-29	0	12,5	0,1	26,6	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	298	0	0	0	79	21	9	9,8	0,1	36,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	299	0	0	0	60	-30	18	12,9	0,1	25,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	300	0	0	0	80	48	18	9,6	0,1	16,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	301	0	0	0	78	49	19	9,9	0,1	15,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	302	0	0	0	-85	31	-13	9,1	0,1	24,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,4	-0,4	3089	3867	0,0
3	1	303	0	0	0	61	-32	0	12,8	0,1	23,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	304	0	0	0	61	-31	18	12,8	0,1	25,2	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	307	0	0	0	-79	-23	-7	9,8	0,1	34,4	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	308	0	0	0	-81	-23	-11	9,5	0,1	33,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	311	0	0	0	-94	-27	-9	8,2	0,1	28,8	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	312	0	0	0	-69	-26	-9	11,2	0,1	29,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	313	0	0	0	-73	48	5	10,5	0,1	16,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	314	0	0	0	-85	-24	-11	9,1	0,1	32,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	315	0	0	0	-74	-21	-7	10,5	0,1	36,8	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	316	0	0	0	-61	33	-2	12,6	0,1	23,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	317	0	0	0	-81	45	-12	9,5	0,1	17,2	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	318	0	0	0	-23	-30	-15	33,5	0,1	25,4	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	319	0	0	0	40	-49	-31	19,5	0,1	15,8	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	320	0	0	0	-92	-22	-7	8,4	0,1	34,6	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	321	0	0	0	-82	41	-8	9,4	0,1	19,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	322	0	0	0	-79	32	-10	9,7	0,1	24,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	323	0	0	0	-78	24	-10	9,9	0,1	31,6	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	324	0	0	0	76	-71	-55	10,2	0,1	10,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	325	0	0	0	33	-31	-29	23,8	0,1	24,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	326	0	0	0	-43	-39	7	18,0	0,1	20,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	327	0	0	0	-22	-34	8	35,1	0,1	22,8	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	328	0	0	0	-28	-46	15	27,6	0,1	16,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	329	0	0	0	-9	-29	-5	88,4	0,1	27,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	330	0	0	0	-23	-29	8	34,2	0,1	26,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	331	0	0	0	-112	-23	-7	6,9	0,1	33,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	332	0	0	0	-65	-50	30	11,9	0,1	15,4	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	333	0	0	0	-107	15	-7	7,2	0,1	49,9	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	334	0	0	0	-107	-29	-10	7,3	0,1	26,2	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	335	0	0	0	-93	-23	-7	8,3	0,1	34,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	336	0	0	0	-25	-68	-20	30,7	0,1	11,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	337	0	0	0	-90	-33	-14	8,6	0,1	23,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	338	0	0	0	-34	-46	21	22,7	0,1	16,6	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	339	0	0	0	-83	48	11	9,3	0,1	16,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	340	0	0	0	-117	17	-18	6,6	0,1	46,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	341	0	0	0	-118	-36	-18	6,6	0,1	21,4	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	342	0	0	0	-35	-61	18	22,2	0,1	12,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	343	0	0	0	-110	-32	-10	7,0	0,1	24,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	344	0	0	0	-34	-57	-19	22,5	0,1	13,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	345	0	0	0	-106	-19	-11	7,3	0,1	41,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	346	0	0	0	-62	51	48	12,4	0,1	15,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	347	0	0	0	-72	70	59	10,7	0,1	11,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	348	0	0	0	-91	-25	-8	8,5	0,1	31,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	349	0	0	0	-27	-39	-14	28,8	0,1	19,7	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	350	0	0	0	-21	-25	14	36,5	0,1	31,5	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	351	0	0	0	-13	-27	-4	57,9	0,1	28,8	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2			
3	1	352	0	0	0	-22	24	21	35,9	0,1	32,3	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,1			
3	1	353	0	0	0	-16	-29	-5	49,4	0,1	27,1	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0					

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 3 ELEMENTO: 1																			
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d	Molt Direz. Y	y/d	Ax s cmq/m	Ay s cmq/m	Ax i cmq/m	Ay i cmq/m	Atag cmq/m	σ t kg/cmq	eta mm
3	1	374	0	0	0	-43	-86	-38	17,9	0,1	9,0	0,12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,2	-0,2

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y					
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t°m)	NX (t)	MfY (t°m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t°m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t°m)	N (t)		
0	1	573	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	574	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	575	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	576	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	577	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	578	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	579	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	580	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	581	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	582	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	583	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	584	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	585	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	586	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	587	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	588	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	589	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	590	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
0	1	591	Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1																							
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
Quo	Per	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
2	1	140	Rara											RaraCls	168,0	6,4	3	0,0	0,0	6,6	3	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	212	3	0,0	0,0	218	3	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	6,2	1	0,0	0,0	6,4	1	0,0	0,0
2	1	141	Rara										RaraCls	168,0	5,6	8	0,0	0,0	6,5	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	184	8	0,0	0,0	213	9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,5	1	0,0	0,0	6,1	1	0,0	0,0
2	1	142	Rara										RaraCls	168,0	8,1	8	0,0	0,0	1,0	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	267	8	0,0	0,0	34	9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	8,1	1	0,0	0,0	0,9	1	0,0	0,0
2	1	143	Rara										RaraCls	168,0	7,4	8	0,0	0,0	4,5	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	212	3	0,0	0,0	218	3	0,0	0,0

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
Quo	Per	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
2	1	144	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	244	8	0,0	0,0	150	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,3	1	0,0	0,0	4,3	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	8,0	9	0,0	0,0	1,1	9	0,0	0,0	
2	1	145	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	263	9	0,0	0,0	35	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,6	1	0,0	0,0	0,6	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	7,4	2	0,0	0,0	4,5	3	0,0	0,0	
2	1	146	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	244	2	0,0	0,0	149	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,2	1	0,0	0,0	4,3	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	5,6	2	0,0	0,0	5,0	3	0,0	0,0	
2	1	147	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	185	2	0,0	0,0	164	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,6	1	0,0	0,0	4,6	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	5,4	9	0,0	0,0	4,2	9	0,0	0,0	
2	1	148	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	176	9	0,0	0,0	137	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,2	1	0,0	0,0	4,0	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	6,3	2	0,0	0,0	5,3	3	0,0	0,0	
2	1	149	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	209	2	0,0	0,0	176	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	6,5	1	0,0	0,0	5,3	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	4,1	9	0,0	0,0	11,0	9	0,1	0,0	
2	1	150	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	137	9	0,0	0,0	362	9	0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,1	1	0,0	0,0	9,5	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	7,5	2	0,0	0,0	4,3	2	0,0	0,0	
2	1	151	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	247	2	0,0	0,0	142	2	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,5	1	0,0	0,0	4,3	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	7,5	8	0,0	0,0	5,2	8	0,0	0,0	
2	1	152	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	248	8	0,0	0,0	171	8	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,6	1	0,0	0,0	5,1	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	3,5	9	0,0	0,0	11,8	9	0,1	0,0	
2	1	153	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	116	9	0,0	0,0	390	9	0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,1	1	0,0	0,0	11,4	1	0,1	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	2,8	9	0,0	0,0	6,5	8	0,0	0,0	
2	1	154	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	91	9	0,0	0,0	215	8	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,6	1	0,0	0,0	6,6	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	9	0,0	0,0	10,8	9	0,1	0,0	
2	1	155	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	48	9	0,0	0,0	356	9	0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	0,0	10,1	1	0,1	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	3	0,0	0,0	5,8	9	0,0	0,0	
2	1	157	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	3	0,0	0,0	193	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	5,9	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	5,5	5	0,0	0,0	9,2	5	0,0	0,0	
2	1	158	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	182	5	0,0	0,0	304	5	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,3	1	0,0	0,0	5,6	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	3,6	8	0,0	0,0	4,1	8	0,0	0,0	
2	1	159	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	118	8	0,0	0,0	136	8	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,7	1	0,0	0,0	3,1	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	5,1	8	0,0	0,0	8,9	8	0,0	0,0	
2	1	160	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	167	8	0,0	0,0	292	8	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,0	1	0,0	0,0	5,5	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	2	0,0	0,0	7,8	9	0,0	0,0	
2	1	161	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	29	2	0,0	0,0	256	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	0,0	7,7	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	5	0,0	0,0	3,2	2	0,0	0,0	
2	1	162	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	28	5	0,0	0,0	104	2	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	0,0	3,2	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	3,3	9	0,0	0,0	5,6	8	0,0	0,0	
2	1	163	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	109	9	0,0	0,0	184	8	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,2	1	0,0	0,0	5,6	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,9	5	0,0	0,0	5,2	8	0,0	0,0	
2	1	165	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	62	5	0,0	0,0	171	8	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,9	1	0,0	0,0	5,2	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	4,1	6	0,0	0,0	2,4	6	0,0	0,0	
2	1	167	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	134	6	0,0	0,0	79	6	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,7	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	4,0	8	0,0	0,0	3,3	9	0,0	0,0	
2	1	168	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	132	8	0,0	0,0	109	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,1	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	4,4	5	0,0	0,0	1,6	6	0,0	0,0	
2	1	169	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	146	5	0,0	0,0	52	6	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,1	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	3,0	3	0,0	0,0	1,6	3	0,0	0,0	
2	1	171	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	100	3	0,0						

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
Quo	Per	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)		
2	1	175	Rara											RaraCls	168,0	4,4	3	0,0	0,0	1,0	3	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	145	3	0,0	0,0	34	3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	2,3	1	0,0	0,0	0,3	1	0,0	0,0		
2	1	176	Rara											RaraCls	168,0	6,1	3	0,0	0,0	5,3	3	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	200	3	0,0	0,0	175	3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	5,2	1	0,0	0,0	5,2	1	0,0	0,0		
2	1	177	Rara											RaraCls	168,0	4,6	9	0,0	0,0	1,0	9	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	150	9	0,0	0,0	32	9	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	2,4	1	0,0	0,0	0,2	1	0,0	0,0		
2	1	178	Rara											RaraCls	168,0	2,7	9	0,0	0,0	1,3	8	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	89	9	0,0	0,0	43	8	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	1,0	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	0,0		
2	1	179	Rara											RaraCls	168,0	4,8	3	0,0	0,0	5,0	8	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	159	3	0,0	0,0	164	8	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	3,7	1	0,0	0,0	5,1	1	0,0	0,0		
2	1	180	Rara											RaraCls	168,0	2,7	2	0,0	0,0	4,7	3	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	90	2	0,0	0,0	153	3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	2,7	1	0,0	0,0	4,5	1	0,0	0,0		
2	1	181	Rara											RaraCls	168,0	1,0	8	0,0	0,0	8,3	3	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	33	8	0,0	0,0	273	3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	1,0	1	0,0	0,0	8,2	1	0,0	0,0		
2	1	182	Rara											RaraCls	168,0	4,4	9	0,0	0,0	1,4	3	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	144	9	0,0	0,0	47	3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	3,1	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	0,0		
2	1	183	Rara											RaraCls	168,0	3,7	3	0,0	0,0	1,1	9	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	122	3	0,0	0,0	36	9	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	2,7	1	0,0	0,0	0,8	1	0,0	0,0		
2	1	184	Rara											RaraCls	168,0	4,4	3	0,0	0,0	2,6	9	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	144	3	0,0	0,0	84	9	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	3,2	1	0,0	0,0	2,2	1	0,0	0,0		
2	1	185	Rara											RaraCls	168,0	3,9	9	0,0	0,0	2,3	3	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	127	9	0,0	0,0	77	3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	2,4	1	0,0	0,0	2,2	1	0,0	0,0		
2	1	186	Rara											RaraCls	168,0	1,9	3	0,0	0,0	9,6	2	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	63	3	0,0	0,0	318	2	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	1,9	1	0,0	0,0	9,7	1	0,0	0,0		
2	1	187	Rara											RaraCls	168,0	3,5	2	0,0	0,0	2,8	2	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	117	2	0,0	0,0	91	2	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	2,6	1	0,0	0,0	2,1	1	0,0	0,0		
2	1	188	Rara											RaraCls	168,0	7,9	9	0,0	0,0	6,8	8	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	259	9	0,0	0,0	223	8	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	7,6	1	0,0	0,0	6,4	1	0,0	0,0		
2	1	189	Rara											RaraCls	168,0	3,6	8	0,0	0,0	5,6	8	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	118	8	0,0	0,0	184	8	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	2,7	1	0,0	0,0	4,9	1	0,0	0,0		
2	1	190	Rara											RaraCls	168,0	6,3	8	0,0	0,0	6,8	8	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	206	8	0,0	0,0	223	8	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	5,0	1	0,0	0,0	5,3	1	0,0	0,0		
2	1	191	Rara											RaraCls	168,0	4,1	8	0,0	0,0	3,1	8	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	134	8	0,0	0,0	101	8	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	3,2	1	0,0	0,0	2,4	1	0,0	0,0		
2	1	192	Rara											RaraCls	168,0	2,8	5	0,0	0,0	1,6	9	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	92	5	0,0	0,0	54	9	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	2,7	1	0,0	0,0	1,6	1	0,0	0,0		
2	1	193	Rara											RaraCls	168,0	2,3	6	0,0	0,0	1,6	12	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	77	6	0,0	0,0	52	12	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	2,3	1	0,0	0,0	1,6	1	0,0	0,0		
2	1	194	Rara											RaraCls	168,0	2,0	3	0,0	0,0	1,0	3	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	65	3	0,0	0,0	33	3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	1,9	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	0,0		
2	1	195	Rara											RaraCls	168,										

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
Quo	Per	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)		
2	1	202	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	3,9	1	0,0	0,0	1,9	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	10,6	5	-0,1	0,0	1,2	5	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	350	5	-0,1	0,0	40	5	0,0
2	1	203	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	8,5	1	0,0	0,0	0,5	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	12,4	5	-0,1	0,0	3,9	5	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	411	5	-0,1	0,0	127	5	0,0
2	1	204	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	9,7	1	0,0	0,0	2,9	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	11,4	2	-0,1	0,0	4,0	5	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	377	2	-0,1	0,0	130	5	0,0
2	1	205	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	8,8	1	0,0	0,0	2,8	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	11,0	3	-0,1	0,0	3,4	3	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	364	3	-0,1	0,0	113	3	0,0
2	1	206	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	8,1	1	0,0	0,0	2,5	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	2,4	3	0,0	0,0	6,4	3	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	78	3	0,0	0,0	210	3	0,0
2	1	207	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	2,1	1	0,0	0,0	5,3	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	11,6	8	-0,1	0,0	2,6	12	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	385	8	-0,1	0,0	84	12	0,0
2	1	208	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	9,0	1	0,0	0,0	1,7	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	2,6	3	0,0	0,0	6,1	5	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	84	3	0,0	0,0	201	5	0,0
2	1	209	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	2,5	1	0,0	0,0	6,1	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	10,8	8	-0,1	0,0	3,0	12	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	356	8	-0,1	0,0	97	12	0,0
2	1	210	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	8,4	1	0,0	0,0	2,2	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	3,0	2	0,0	0,0	6,5	5	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	99	2	0,0	0,0	214	5	0,0
2	1	211	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	3,0	1	0,0	0,0	6,5	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	9,7	8	0,0	0,0	2,8	3	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	322	8	0,0	0,0	92	3	0,0
2	1	212	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	8,0	1	0,0	0,0	2,3	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	4,1	5	0,0	0,0	5,6	3	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	134	5	0,0	0,0	183	3	0,0
2	1	213	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	4,0	1	0,0	0,0	5,5	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	12,6	8	-0,1	0,0	2,4	8	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	416	8	-0,1	0,0	78	8	0,0
2	1	214	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	9,4	1	0,0	0,0	1,5	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	4,7	8	0,0	0,0	5,0	8	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	154	8	0,0	0,0	164	8	0,0
2	1	215	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	3,6	1	0,0	0,0	4,1	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	1,9	3	0,0	0,0	6,0	3	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	64	3	0,0	0,0	197	3	0,0
2	1	216	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	1,9	1	0,0	0,0	5,9	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	2,8	3	0,0	0,0	2,3	3	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	91	3	0,0	0,0	76	3	0,0
2	1	217	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	2,7	1	0,0	0,0	2,2	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	5,2	9	0,0	0,0	3,7	3	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	172	9	0,0	0,0	123	3	0,0
2	1	218	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	4,3	1	0,0	0,0	3,7	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	7,0	9	0,0	0,0	3,8	9	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	229	9	0,0	0,0	126	9	0,0
2	1	219	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	6,3	1	0,0	0,0	3,8	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	1,5	2	0,0	0,0	6,4	2	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	50	2	0,0	0,0	211	2	0,0
2	1	220	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	1,5	1	0,0	0,0	6,5	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	7,1	2	0,0	0,0	5,6	5	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000					RaraFer	3520	233	2	0,0	0,0	183	5	0,0
2	1	221	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000			PermCls	126,0	5,5	1	0,0	0,0	4,4	1	0,0	0,0	
			Rara													RaraCls	168,0	2,1	2	0,0	0,0	1,1	3	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0															

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y					
Quo	Per	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t*m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t*m)	(t)	
2	1	229	Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	271	5	0,0	0,0	251	5	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,9	1	0,0	0,0	5,9	1	0,0	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	5,7	2	0,0	0,0	9,2	5	0,0	0,0	
2	1	230	Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	187	2	0,0	0,0	304	5	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,7	1	0,0	0,0	6,7	1	0,0	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	4,6	8	0,0	0,0	11,5	3	-0,1	0,0
2	1	231	Rara	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	151	8	0,0	0,0	380	3	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,4	1	0,0	0,0	11,4	1	-0,1	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	3,6	11	0,0	0,0	11,0	11	-0,1	0,0
2	1	232	Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	118	11	0,0	0,0	363	11	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,6	1	0,0	0,0	11,0	1	-0,1	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	2,8	8	0,0	0,0	10,6	8	-0,1	0,0
2	1	233	Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	92	8	0,0	0,0	350	8	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,8	1	0,0	0,0	10,6	1	-0,1	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	7,2	11	0,0	0,0	11,7	9	-0,1	0,0
2	1	234	Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	237	11	0,0	0,0	385	9	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,1	1	0,0	0,0	11,5	1	-0,1	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	6,7	3	0,0	0,0	11,2	3	-0,1	0,0
2	1	235	Rara	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	222	3	0,0	0,0	370	3	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,8	1	0,0	0,0	9,2	1	0,0	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	4,1	3	0,0	0,0	12,5	3	-0,1	0,0
2	1	605	Rara	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	135	3	0,0	0,0	412	3	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,4	1	0,0	0,0	9,7	1	0,0	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	7,8	8	0,0	0,0	10,8	8	-0,1	0,0
2	1	606	Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	257	8	0,0	0,0	356	8	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,7	1	0,0	0,0	9,1	1	0,0	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	8,5	8	0,0	0,0	10,7	8	-0,1	0,0
2	1	606	Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	280	8	0,0	0,0	353	8	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	6,5	1	0,0	0,0	9,6	1	0,0	0,0	

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 3 ELEMENTO: 1																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
Quo	Per	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)		
3	1	236	Rara											RaraCls	168,0	4,9	12	0,0	0,0	8,2	3	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	161	12	0,0	0,0	269	3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,5	1	0,0	0,0	4,9	1	0,0	0,0		
3	1	237	Rara											RaraCls	168,0	5,5	12	0,0	0,0	6,8	11	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	183	12	0,0	0,0	223	11	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,5	1	0,0	0,0	4,7	1	0,0	0,0		
3	1	254	Rara											RaraCls	168,0	2,2	9	0,0	0,0	3,0	12	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	72	9	0,0	0,0	100	12	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,9	1	0,0	0,0	2,6	1	0,0	0,0		
3	1	255	Rara											RaraCls	168,0	1,9	3	0,0	0,0	3,3	12	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	63	3	0,0	0,0	107	12	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,8	1	0,0	0,0	2,8	1	0,0	0,0		
3	1	256	Rara											RaraCls	168,0	5,8	5	0,0	0,0	6,4	5	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	192	5	0,0	0,0	211	5	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,0	1	0,0	0,0	4,8	1	0,0	0,0		
3	1	257	Rara											RaraCls	168,0	2,3	3	0,0	0,0	9,9	3	-0,1	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	76	3	0,0	0,0	326	3	-0,1	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	0,0	9,3	1	0,0	0,0		
3	1	258	Rara											RaraCls	168,0	7,4	5	0,0	0,0	8,1	5	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	243	5	0,0	0,0	267	5	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	6,1	1	0,0	0,0	6,8	1	0,0	0,0		
3	1	259	Rara											RaraCls	168,0	3,4	3	0,0	0,0	6,8	3	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	111	3	0,0	0,0	225	3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,2	1	0,0	0,0	6,1	1	0,0	0,0		
3	1	280	Rara											RaraCls	168,0	13,3	9	-0,1	0,0	11,8	5	0,1	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	440	9	-0,1	0,0	390	5	0,1	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,6	1	0,0	0,0	7,6	1	0,0	0,0		
3	1	281	Rara											RaraCls	168,0	12,2	3	-0,1	0,0	11,5	5	0,1	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	403	3	-0,1	0,0	380	5	0,1	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,2	1	0,0	0,0	7,7	1	0,0	0,0		
3	1	282	Rara											RaraCls	168,0	11,2	9	-0,1	0,0	4,0	3	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	371	9	-0,1	0,0	131	3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,0	1	0,0	0,0	0,9	1	0,0	0,0		
3	1	283	Rara											RaraCls	168,0	12,6	3	-0,1	0,0	4,4	3	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	417	3	-0,1	0,0	145	3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,7	1	0,0	0,0	2,0	1	0,0	0,0		
3	1	284	Rara											RaraCls	168,0	11,4	9	-0,1	0,0	3,8	9	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	376	9	-0,1	0,0	124	9	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,0	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	0,0		
3	1	285	Rara											RaraCls	168,0	11,3	3	-0,1	0,0	3,7	3	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	372	3	-0,1	0,0	121	3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,9	1	0,0	0,0	1,3	1	0,0	0,0		
3	1	286	Rara											RaraCls	168,0	10,0	9	-0,1	0,0	3,2	2	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	328	9	-0,1	0,0	104	2	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,5	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	0,0		

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 3 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
Quo	Per	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
3	1	294	Rara											RaraCls	168,0	12,4	3	0,1	0,0	9,9	3	0,1	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	411	3	0,1	0,0	327	3	0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	9,7	1	0,0	0,0	7,1	1	0,0	0,0	
3	1	295	Rara											RaraCls	168,0	13,3	9	0,1	0,0	9,2	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	439	9	0,1	0,0	305	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	9,9	1	0,1	0,0	7,4	1	0,0	0,0	
3	1	296	Rara											RaraCls	168,0	11,5	9	0,1	0,0	3,3	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	379	9	0,1	0,0	109	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	9,9	1	0,1	0,0	2,5	1	0,0	0,0	
3	1	297	Rara											RaraCls	168,0	9,1	9	0,0	0,0	4,3	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	300	9	0,0	0,0	141	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	7,8	1	0,0	0,0	3,6	1	0,0	0,0	
3	1	298	Rara											RaraCls	168,0	11,6	3	0,1	0,0	3,1	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	384	3	0,1	0,0	103	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	10,0	1	0,1	0,0	2,4	1	0,0	0,0	
3	1	299	Rara											RaraCls	168,0	8,8	3	0,0	0,0	4,4	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	290	3	0,0	0,0	146	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	7,7	1	0,0	0,0	3,6	1	0,0	0,0	
3	1	300	Rara											RaraCls	168,0	11,6	3	0,1	0,0	7,0	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	384	3	0,1	0,0	231	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	9,6	1	0,0	0,0	5,0	1	0,0	0,0	
3	1	301	Rara											RaraCls	168,0	11,5	9	0,1	0,0	7,0	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	379	9	0,1	0,0	232	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	9,5	1	0,0	0,0	4,9	1	0,0	0,0	
3	1	302	Rara											RaraCls	168,0	11,5	3	-0,1	0,0	4,3	11	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	380	3	-0,1	0,0	141	11	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	3,2	1	0,0	0,0	2,1	1	0,0	0,0	
3	1	303	Rara											RaraCls	168,0	8,9	9	0,0	0,0	4,8	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	295	9	0,0	0,0	157	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	7,9	1	0,0	0,0	4,0	1	0,0	0,0	
3	1	304	Rara											RaraCls	168,0	8,9	3	0,0	0,0	4,5	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	294	3	0,0	0,0	149	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	7,9	1	0,0	0,0	3,7	1	0,0	0,0	
3	1	307	Rara											RaraCls	168,0	10,7	3	-0,1	0,0	3,0	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	353	3	-0,1	0,0	98	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	3,0	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	0,0	
3	1	308	Rara											RaraCls	168,0	10,7	3	-0,1	0,0	3,1	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	353	3	-0,1	0,0	103	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	1,3	1	0,0	0,0	1,3	1	0,0	0,0	
3	1	311	Rara											RaraCls	168,0	13,0	9	-0,1	0,0	3,7	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	429	9	-0,1	0,0	122	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	5,2	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	0,0	
3	1	312	Rara											RaraCls	168,0	9,5	3	0,0	0,0	3,5	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	313	3	0,0	0,0	116	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	3,5	1	0,0	0,0	0,9	1	0,0	0,0	
3	1	313	Rara											RaraCls	168,0	9,9	3	-0,1	0,0	6,7	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	326	3	-0,1	0,0	222	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	3,1	1	0,0	0,0	2,6	1	0,0	0,0	
3	1	314	Rara											RaraCls	168,0	11,2	9	-0,1	0,0	3,2	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	370	9	-0,1	0,0	107	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	1,5	1	0,0	0,0	1,4	1	0,0	0,0	
3	1	315	Rara											RaraCls	168,0	9,9	9	-0,1	0,0	2,8	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	328	9	-0,1	0,0	92	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	2,7	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	0,0	
3	1	316	Rara											RaraCls	168,0	8,3	9	0,0	0,0	4,5	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	272	9	0,0	0,0	149	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	2,9	1	0,0	0,0	1,1	1	0,0	0,0	
3	1	317	Rara											RaraCls	168,0	11,1	9	-0,1	0,0	6,4	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3520	367	9	-0,1	0,0	211	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	4,1	1	0,0	0,0	3,1	1	0,0	0,0	
3	1	318	Rara																					

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 3 ELEMENTO: 1																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
Quo	Per	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)		
3	1	325	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	9,2	1	0,0	0,0	8,3	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	4,7	5	0,0	0,0	4,5	5	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	155	5	0,0	0,0	149	5	0,0	0,0		
3	1	326	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,7	1	0,0	0,0	3,7	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	6,2	12	0,0	0,0	5,7	11	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	204	12	0,0	0,0	188	11	0,0	0,0		
3	1	327	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,8	1	0,0	0,0	5,1	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	3,3	3	0,0	0,0	4,9	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	108	3	0,0	0,0	163	3	0,0	0,0		
3	1	328	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,9	1	0,0	0,0	3,7	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	4,1	3	0,0	0,0	6,9	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	136	3	0,0	0,0	227	3	0,0	0,0		
3	1	329	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,3	1	0,0	0,0	6,5	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	1,3	6	0,0	0,0	4,2	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	43	6	0,0	0,0	139	3	0,0	0,0		
3	1	330	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	0,0	3,5	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	3,4	3	0,0	0,0	4,3	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	111	3	0,0	0,0	140	3	0,0	0,0		
3	1	331	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,9	1	0,0	0,0	3,5	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	15,8	9	-0,1	0,0	3,3	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	522	9	-0,1	0,0	109	9	0,0	0,0		
3	1	332	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	9,6	1	0,0	0,0	1,9	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	9,4	5	0,0	0,0	7,5	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	309	5	0,0	0,0	246	9	0,0	0,0		
3	1	333	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,3	1	0,0	0,0	6,8	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	15,2	3	-0,1	0,0	2,1	5	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	503	3	-0,1	0,0	70	5	0,0	0,0		
3	1	334	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	10,0	1	-0,1	0,0	1,0	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	15,0	9	-0,1	0,0	4,1	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	496	9	-0,1	0,0	136	9	0,0	0,0		
3	1	335	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	8,9	1	0,0	0,0	2,3	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	12,6	3	-0,1	0,0	3,3	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	416	3	-0,1	0,0	110	3	0,0	0,0		
3	1	336	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,9	1	0,0	0,0	2,7	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	3,7	9	0,0	0,0	10,2	3	-0,1	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	123	9	0,0	0,0	336	3	-0,1	0,0		
3	1	337	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,3	1	0,0	0,0	9,3	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	12,7	9	-0,1	0,0	4,8	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	421	9	-0,1	0,0	157	9	0,0	0,0		
3	1	338	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,8	1	0,0	0,0	3,4	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	5,1	9	0,0	0,0	6,8	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	166	9	0,0	0,0	225	9	0,0	0,0		
3	1	339	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,3	1	0,0	0,0	5,5	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	11,4	3	-0,1	0,0	6,6	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	378	3	-0,1	0,0	217	9	0,0	0,0		
3	1	340	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,2	1	0,0	0,0	2,1	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	16,5	9	-0,1	0,0	2,3	5	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	548	9	-0,1	0,0	74	5	0,0	0,0		
3	1	341	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	10,8	1	-0,1	0,0	1,3	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	16,6	3	-0,1	0,0	5,1	5	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	551	3	-0,1	0,0	169	5	0,0	0,0		
3	1	342	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	10,6	1	-0,1	0,0	3,6	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	5,2	6	0,0	0,0	9,0	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	173	6	0,0	0,0	298	9	0,0	0,0		
3	1	343	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,0	1	0,0	0,0	8,0	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	15,5	3	-0,1	0,0	4,5	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	513	3	-0,1	0,0	148	3	0,0	0,0		
3	1	344	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	9,4	1	0,0	0,0	3,0	1	0,0	0,0		
			Rara												RaraCls	168,0	4,9	8	0,0	0,0	8,4	5	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	161	8	0,0	0,0	278	5	0,0	0,0		
3	1	345	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,													

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 3 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
Quo	Per	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t*m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t*m)	(t)	
3	1	352	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	66	12	0,0	0,0	131	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,9	1	0,0	0,0	3,4	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	3,1	9	0,0	0,0	3,5	9	0,0	0,0	
3	1	353	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	103	9	0,0	0,0	116	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,6	1	0,0	0,0	2,9	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	2,3	12	0,0	0,0	4,2	9	0,0	0,0	
3	1	354	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	77	12	0,0	0,0	140	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,2	1	0,0	0,0	3,7	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	8,2	11	0,0	0,0	8,0	11	0,0	0,0	
3	1	355	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	272	11	0,0	0,0	263	11	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,8	1	0,0	0,0	6,9	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	9,2	5	0,0	0,0	13,9	8	-0,1	0,0	
3	1	356	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	303	5	0,0	0,0	460	8	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,8	1	0,0	0,0	9,9	1	-0,1	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	9,0	8	0,0	0,0	12,6	5	-0,1	0,0	
3	1	357	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	296	8	0,0	0,0	416	5	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	6,4	1	0,0	0,0	9,9	1	-0,1	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	7,9	6	0,0	0,0	12,0	9	-0,1	0,0	
3	1	358	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	261	6	0,0	0,0	395	9	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,1	1	0,0	0,0	9,9	1	-0,1	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	6,2	3	0,0	0,0	7,8	3	0,0	0,0	
3	1	359	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	205	3	0,0	0,0	258	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,6	1	0,0	0,0	6,2	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	5,3	9	0,0	0,0	10,2	3	-0,1	0,0	
3	1	360	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	176	9	0,0	0,0	337	3	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,3	1	0,0	0,0	8,5	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	7,3	9	0,0	0,0	11,0	9	-0,1	0,0	
3	1	361	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	242	9	0,0	0,0	363	9	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	6,8	1	0,0	0,0	8,9	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	5,2	9	0,0	0,0	8,3	3	0,0	0,0	
3	1	362	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	171	9	0,0	0,0	274	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,8	1	0,0	0,0	6,4	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	6,4	9	0,0	0,0	11,3	3	-0,1	0,0	
3	1	363	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	210	9	0,0	0,0	372	3	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,6	1	0,0	0,0	10,0	1	-0,1	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	11,1	5	-0,1	0,0	11,6	5	-0,1	0,0	
3	1	364	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	365	5	-0,1	0,0	383	5	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,9	1	0,0	0,0	9,6	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	9,9	8	0,1	0,0	12,2	2	-0,1	0,0	
3	1	365	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	327	8	0,1	0,0	403	2	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,0	1	0,0	0,0	9,5	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	8,7	9	0,0	0,0	8,8	8	0,0	0,0	
3	1	366	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	288	9	0,0	0,0	289	8	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,7	1	0,0	0,0	6,9	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	8,1	9	0,0	0,0	9,4	9	0,0	0,0	
3	1	367	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	266	9	0,0	0,0	309	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	6,2	1	0,0	0,0	7,5	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	4,3	3	0,0	0,0	9,4	9	0,0	0,0	
3	1	368	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	142	3	0,0	0,0	310	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,6	1	0,0	0,0	8,1	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	4,7	9	0,0	0,0	8,4	9	0,0	0,0	
3	1	369	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	156	9	0,0	0,0	277	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,1	1	0,0	0,0	6,9	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	6,5	3	0,0	0,0	10,2	3	-0,1	0,0	
3	1	370	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	213	3	0,0	0,0	336	3	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	6,0	1	0,0	0,0	8,7	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	4,9	3	0,0	0,0	9,7	9	0,0	0,0	
3	1	371	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	161	3	0,0	0,0	321	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,3	1	0,0	0,0	8,5	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	5,2	9	0,0	0,0	8,1	9	0,0	0,0	
3	1	372	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	172	9	0,0	0,0	267	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,0	1	0,0	0,0	7,0	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	6,3	12	0,0	0,0	10,8	3	-0,1	0,0	
3	1	373	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	206	12	0,0	0,0	355	3	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,8	1	0,0	0,0	8,8	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	8,7	3	0,0	0,0	9,8	2	-0,1	0,0	
3	1	374	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	286	3	0,0	0,0	324	2	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,9	1	0,0	0,0	7,8	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	5,9	3	0,0	0,0	12,2	3	-0,1	0,0	
3	1	374	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	194	3	0,0	0,0	403	3	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,4	1	0,0	0,0	8,3	1	0,0	0	

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmg/m	Ay s. cmg/m	Ax i. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag. kg/cm	eta mm
1	1	7	-2622	-10101	1351	222	495	159	99,90	49,89	5,2	17,6	5,2	17,6	0,2	-0,2
1	1	19	283	-7135	245	76	13	3	78,99	95,27	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	20	461	-8776	205	-51	0	-3	50,38	78,38	5,2	17,6	5,2	17,6	0,0	-0,2
1	1	21	240	-9059	112	-59	0	7	98,26	75,94	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	25	375	-7130	352	70	13	-3	48,42	95,38	5,2	17,6	5,2	17,6	0,0	-0,2
1	1	28	-1011	-8401	1828	-154	0	87	99,90	69,40	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2	-0,2
1	1	29	-737	-6304	416	-266	-236	-1	31,77	71,38	3,9	3,9	3,9	3,9	0,1	-0,2
1	1	30	-698	-7259	2139	-151	0	13	99,70	80,32	3,9	3,9	3,9	3,9	0,3	-0,2
1	1	31	-355	-7268	1182	-62	0	14	99,90	94,66	5,2	17,6	5,2	17,6	0,2	-0,2
1	1	32	1404	-7903	2648	-131	-97	9	30,98	83,91	9,1	21,6	9,1	21,6	0,3	-0,2
1	1	33	3143	-2364	501	-200	-83	0	6,78	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,1	-0,2
1	1	37	-1046	-8528	2032	-153	0	-84	99,90	68,37	3,9	3,9	3,9	3,9	0,3	-0,2
1	1	38	-286	-7492	1329	-59	0	-13	99,90	91,82	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2	-0,2
1	1	39	-593	-7489	2373	-152	0	-12	79,98	77,86	3,9	3,9	3,9	3,9	0,3	-0,2
1	1	40	1069	-8407	2829	-142	-97	-12	45,61	79,29	11,8	21,6	11,8	21,6	0,4	-0,2
1	1	44	-39	-6293	726	52	20	26	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	45	-161	-9194	525	-49	7	-38	99,90	74,44	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	46	-174	-9403	433	-49	10	38	99,90	72,67	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	50	-22	-6186	581	55	17	-25	99,90	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	53	-90	-10570	657	38	1	-33	99,90	65,06	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	57	-117	-11036	829	39	2	34	99,90	62,26	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	61	159	-5547	876	44	-3	13	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	62	-137	-8433	213	-54	19	-49	99,90	80,40	5,2	17,6	5,2	17,6	0,0	-0,2
1	1	63	-142	-8446	148	-51	20	46	99,90	80,22	7,9	17,6	7,9	17,6	0,0	-0,2
1	1	67	178	-5411	720	-50	-11	-20	80,37	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	70	-166	-8931	194	53	23	-46	99,90	75,75	5,2	17,6	5,2	17,6	0,0	-0,2
1	1	74	-196	-8887	183	49	25	43	99,90	76,03	7,9	17,6	7,9	17,6	0,0	-0,2
1	1	78	679	-5433	706	181	6	62	32,97	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	79	1590	-6339	613	-115	-6	-21	17,02	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	80	1570	-6261	429	-112	-7	21	26,20	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	84	687	-4974	685	184	11	-20	21,49	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	87	2637	-4010	1067	-143	-2	-10	28,05	99,90	13,0	25,5	13,0	25,5	0,1	-0,2
1	1	88	4131	-1184	255	-207	0	0	11,00	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,0	-0,2
1	1	89	2252	-1532	268	-227	2	0	16,20	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,0	-0,2
1	1	90	3216	-2560	514	-190	0	-9	13,53	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1	-0,2
1	1	100	2590	-3957	928	-145	-11	14	34,07	99,90	15,7	25,5	15,7	25,5	0,1	-0,2
1	1	101	3112	-2458	464	-190	14	5	13,86	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1	-0,2
1	1	109	767	-5083	770	340	6	46	20,63	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	110	532	-4748	1577	-260	-3	-38	18,34	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,2	-0,2
1	1	111	534	-4999	1365	-262	-4	39	27,43	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2	-0,2
1	1	115	759	-4520	705	342	-9	-14	13,67	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	118	746	-2461	479	-295	4	1	23,03	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1	-0,2
1	1	125	1380	-1769	2108	491	482	103	13,42	81,50	7,9	17,6	7,9	17,6	0,3	-0,2
1	1	126	667	-1997	955	-532	-786	-126	9,92	42,26	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	127	305	-2350	823	-594	-779	117	14,77	46,41	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	131	1426	-1664	1912	493	501	-110	8,78	75,45	5,2	17,6	5,2	17,6	0,2	-0,2
1	1	134	50	-1892	671	359	-750	1	25,82	20,75	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1	-0,2
1	1	141	-957	-4285	1792	-772	2494	-328	15,21	11,37	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,20
1	1	142	-585	-2579	2484	561	1811	249	13,41	14,88	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	0,21
1	1	143	-635	-3063	2220	554	1822	-237	20,81	15,46	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,21
1	1	147	-955	-3781	2025	-732	2376	314	10,80	11,67	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	0,20
1	1	151	-513	-2849	2905	310	1521	7	41,18	8,79	7,9	7,9	7,9	7,9	0,4	0,21
1	1	239	-736	-12913	1596	-240	-12	165	73,63	52,97	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	-0,2
1	1	240	-1040	-5768	4685	0	0	0	99,90	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,6	-0,2
1	1	241	-582	-7357	3560	96	-1	65	99,90	93,46	7,9	17,6	7,9	17,6	0,5	-0,2
1	1	245	-668	-3568	2457	-192	421	-126	71,09	95,15	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	-0,2
1	1	260	-782	-6050	4426	-106	0	24	99,90	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,6	-0,2
1	1	263	-262	-4855	1390	-211	-1946	190	55,72	16,93	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	-0,2
1	1	264	-172	-2867	5317	415	-1654	42	16,25	17,20	5,2	17,6	5,2	17,6	0,7	-0,2
1	1	265	-154	-3868	3550	395	-1644	-13	25,52	19,46	7,9	17,6	7,9	17,6	0,5	-0,2
1	1	269	359	791	845	-159	-1625	-141	29,21	12,06	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	-0,2
1	1	270	-173	-3259	4910	-441	-1618	22	22,91	8,52	7,9	7,9	7,9	7,9	0,6	-0,2
1	1	273	712	-4375	1477	-179	-3945	-165	32,54	6,45	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	-0,2
1	1	274	146	-2197	3974	-867	-3558	74	7,08	6,55	5,2	17,6	5,2	17,6	0,5	-0,2
1	1	275	188	-3509	4070	-907	-3632	-81	10,12	6,83	7,9	17,6	7,9	17,6	0,5	-0,2
1	1	279	1585	4736	2395	-54	-3341	133	20,49	5,17	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	-0,2
1	1	288	27	-2699	4167	-956	-3448	-4	9,88	3,13	7,9	7,9	7,9	7,9	0,5	-0,2
1	1	295	-1400	-7139	556	-1583	-7021	223	6,94	3,56	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,24
1	1	296	-605	-2603	1369	-1708	-7324	-304	3,91	3,05	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	0,22
1	1	297	-924	-3896	2828	1607	-7355	132	6,48	3,12	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,22
1	1	301	-135	5105	549	-1624	-5794	-398	3,93	3,20	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	0,22
1	1	303	-890	-2854	1008	-1485	-7040	-97	7,04	1,44	7,9	7,9	7,9	7,9	0,4	0,22
1	1	376	-2024	-10105	2333	-353	-5986	-221	84,31	4,71	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	-0,3
1	1	377	-1407	-2532	5447	-1264	-5029	-105	6,03	4,55	5,2	17,6	5,2	17,6	0,7	-0,2
1	1	378	-1492	-3589	4648	-1542	-5370	-332	7,23	4,38	7,9	17,6	7,9	17,6	0,6	-0,2
1	1	382	-1332	-4455	2303	-342	5809	194	44,38	4,12	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	-0,2
1	1	391	-2020	-2837	3420	-1181	-5366	-203	10,93	1,92	7,9	7,9	7,9	7,9	0,4	-0,2
1	1	394	-1701	-8322	5671	-911	-3180	-855	14,65	10,59	7,9	17,6	7,9	17,6	0,7	-0,3
1	1	395	-1377	-1143	9618	-695	2407	-114	13,12	9,46	5,2	17,6	5,2	17,6	1,3	-0,2
1	1	396	-1470	-1598	10841	-972	-2540	-372	12,75	9,20	7,9	17,6	7,9	17,6	1,4	-0,2
1	1	400	-1104	-3618	4463	-484	2916	445	20,18	8,95	5,2	17,6	5,2	17,6	0,6	-0,2

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																			
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta		
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----					-----	kg/cmq	mm	
			-----															-----	
1	1	402	-2289	-987	3941	-873	-2344	-231	18,28	4,33	7,9	7,9	7,9	7,9	0,5		-0,2		
1	1	405	-26044	-18953	30813	-69	2206	-756	23,14	18,06	7,9	17,6	7,9	17,6	4,0		-0,3		
1	1	406	-3005	6232	6422	-496	1114	387	50,67	10,11	5,2	17,6	5,2	17,6	0,8		-0,2		
1	1	407	-4100	8332	5446	-756	1533	-696	37,66	7,44	7,9	17,6	7,9	17,6	0,7		-0,2		
1	1	411	-16867	-11598	21784	72	1659	319	34,14	25,88	5,2	17,6	5,2	17,6	2,8		-0,2		
1	1	420	-1378	130	9980	-824	-1390	-183	15,54	6,72	7,9	7,9	7,9	7,9	1,3		-0,2		
1	1	427	4310	-26613	21144	1801	8034	525	3,83	4,70	7,9	17,6	7,9	17,6	2,8		-0,3		
1	1	428	16912	14323	15844	282	5181	-377	2,12	2,85	5,2	17,6	5,2	17,6	2,1		-0,2		
1	1	429	20986	23020	26334	-1021	4828	1003	2,18	2,51	7,9	17,6	7,9	17,6	3,4		-0,2		
1	1	433	561	-17502	13355	1808	7072	-598	3,33	4,64	5,2	17,6	5,2	17,6	1,7		-0,3		
1	1	434	2968	-2180	6673	-1024	-1808	712	6,38	6,45	7,9	7,9	7,9	7,9	0,9		-0,2		
1	1	435	15206	-1131	2659	770	2199	877	2,98	4,68	7,9	7,9	7,9	7,9	0,4		-0,2		
1	1	436	13470	2746	5614	71	517	-35	4,31	9,97	7,9	7,9	7,9	7,9	0,7		-0,2		
1	1	440	6047	-2093	4996	-836	-1587	-491	5,28	7,51	7,9	7,9	7,9	7,9	0,7		-0,2		
1	1	441	11349	-1536	4408	-931	-2326	1084	3,46	4,54	7,9	7,9	7,9	7,9	0,6		-0,2		
1	1	594	-528	-9030	280	44	0	5	99,90	76,18	7,9	17,6	7,9	17,6	0,0		-0,2		
1	1	595	-589	-9049	285	47	0	-6	99,90	76,02	5,2	17,6	5,2	17,6	0,0		-0,2		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	-----	-----	-----	-----	kg/cmq	mm
1	2	3	-1605	-10571	225	245	1235	1	98,69	22,61	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0		-0,2
1	2	4	-1268	-6881	1124	252	-42	221	99,90	96,14	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	9	-2399	-10019	1656	12	0	-142	99,90	68,66	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2		-0,2
1	2	10	-1265	-6872	1010	251	-44	-222	99,90	96,08	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	15	-2386	-10058	1599	1	0	138	99,90	68,40	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2		-0,2
1	2	18	-122	-7181	666	-72	-18	-11	99,90	94,31	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	22	-208	-6987	248	98	54	-18	99,90	93,64	7,9	17,6	7,9	17,6	0,0		-0,2
1	2	23	-212	-6939	298	99	53	17	99,90	94,35	7,9	17,6	7,9	17,6	0,0		-0,2
1	2	24	-115	-7029	526	-69	-15	9	99,90	96,50	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	34	-269	-6878	303	89	32	-1	99,90	82,15	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0		-0,2
1	2	43	203	-6893	460	-59	-15	-12	99,90	98,38	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	47	30	-6461	640	65	-17	-21	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	48	15	-6425	460	68	-17	25	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	49	196	-6669	319	-62	10	17	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,0		-0,2
1	2	54	33	-5186	274	74	0	-1	60,46	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0		-0,2
1	2	60	465	-5701	366	-45	9	6	79,95	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	64	1371	-6470	260	53	-10	16	35,03	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	65	1303	-6312	453	53	-10	-17	36,57	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	66	523	-5528	394	-51	18	-6	70,38	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	71	-69	-3917	303	76	0	0	73,86	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0		-0,2
1	2	77	424	-4853	357	-169	-2	49	40,38	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	81	1213	-6347	719	137	3	44	28,76	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	82	1132	-6131	760	133	0	-8	30,30	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	83	361	-4579	252	-176	-10	-49	40,79	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	91	845	-3047	1205	71	-2	13	23,04	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	2	92	-387	-5685	1611	153	-6	25	99,90	99,90	15,7	25,5	15,7	25,5	0,2		-0,2
1	2	93	2590	-1270	404	153	0	0	16,80	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1		-0,2
1	2	94	3014	-3072	206	63	0	0	8,78	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0		-0,2
1	2	95	1816	-6089	1479	36	3	3	44,08	99,90	11,8	21,6	11,8	21,6	0,2		-0,2
1	2	96	617	-1914	390	173	5	0	35,09	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1		-0,2
1	2	97	1955	-1229	1936	161	1	19	20,08	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,3		-0,2
1	2	103	730	-2962	1108	71	-2	-14	25,38	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,1		-0,2
1	2	104	-566	-5674	1803	147	-5	-22	99,90	99,90	15,7	25,5	15,7	25,5	0,2		-0,2
1	2	105	1660	-5690	1071	75	0	0	42,07	99,90	11,8	21,6	11,8	21,6	0,1		-0,2
1	2	106	1781	-1705	2198	156	2	-17	21,57	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,3		-0,2
1	2	108	688	-4573	637	-331	-9	89	21,66	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	112	460	-5034	1240	263	-21	68	28,29	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2		-0,2
1	2	113	446	-4798	1383	260	-13	-15	28,76	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2		-0,2
1	2	114	694	-4118	675	-335	-22	-88	21,38	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	119	689	-2959	482	279	4	0	24,53	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1		-0,2
1	2	124	1508	-1828	1995	-484	-495	-105	13,17	79,48	7,9	17,6	7,9	17,6	0,3		-0,2
1	2	128	715	-2289	687	527	787	-121	14,84	45,05	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	129	661	-2190	989	526	787	123	15,07	44,09	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	130	1408	-1359	1882	-489	-482	99	13,38	72,45	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2		-0,2
1	2	135	85	-2042	631	-357	754	1	25,58	21,68	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1		-0,2
1	2	140	-962	-4256	1719	769	2705	-285	15,31	10,22	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,20	-0,2
1	2	144	-637	-3083	2505	-552	1726	-193	20,92	16,64	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,21	-0,2
1	2	145	-594	-2632	2671	-562	1713	202	20,18	16,04	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,21	-0,2
1	2	146	-941	-3737	1958	730	2608	260	16,24	10,35	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,20	-0,2
1	2	150	-517	-2909	2751	-314	-1526	-11	40,57	8,82	7,9	7,9	7,9	7,9	0,4	0,21	-0,2
1	2	238	-711	-13010	1898	-202	0	146	96,96	52,88	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4		-0,2
1	2	242	-573	-7859	3960	-92	0	-65	99,90	87,53	7,9	17,6	7,9	17,6	0,5		-0,2
1	2	243	-1075	-6465	4983	0	0	8	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,7		-0,2
1	2	244	-678	-10625	2306	-166	2	-109	99,90	64,66	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4		-0,2
1	2	261	-775	-6242	4601	-87	0	21	99,90	98,22	7,9	7,9	7,9	7,9	0,6		-0,2
1	2	262	-262	-4872	1562	209	-1860	137	56,27	18,11	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4		-0,2
1	2	266	-153	-3883	3954	-398	1645	-30	25,32	19,47	7,9	17,6	7,9	17,6	0,5		-0,2
1	2	267	-169	-2873	5566	-410	-1639	54	24,69	17,41	7,9	17,6	7,9	17,6	0,7		-0,2
1	2	268	699	-1859	844	65	-1794	-116	53,70	13,99	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																			
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta		
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----				-----	kg/cmq	mm		
												-----				cmg/m		-----	
1	2	271	-170	-3271	5217	440	-1587	19	22,90	8,78	7,9	7,9	7,9	7,9	0,7		-0,2		
1	2	272	279	-4439	1707	-214	-3757	-177	36,88	6,87	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4		-0,2		
1	2	276	182	-3421	4429	911	-3492	-99	10,09	7,12	7,9	17,6	7,9	17,6	0,6		-0,2		
1	2	277	151	-2300	4312	864	-3437	100	10,68	6,84	7,9	17,6	7,9	17,6	0,6		-0,2		
1	2	278	1684	-13	2396	-49	-3589	165	30,06	5,88	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4		-0,2		
1	2	289	27	-2710	4279	954	-3259	-1	9,89	3,34	7,9	7,9	7,9	7,9	0,6		-0,2		
1	2	294	-1406	-7179	516	-1641	-6926	321	6,66	3,63	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,24	-0,2		
1	2	298	-931	-3923	2863	1591	-7285	201	6,55	3,16	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,23	-0,2		
1	2	299	-600	-2590	1294	-1700	-7217	-321	5,90	3,09	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,22	-0,2		
1	2	300	-132	-1411	432	1584	-6394	-409	6,06	3,41	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,22	-0,2		
1	2	304	-891	-2861	601	-1448	-6895	-87	7,24	1,47	7,9	7,9	7,9	7,9	0,4	0,22	-0,2		
1	2	375	-2005	-10118	2403	-393	-6033	-182	69,30	4,67	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4		-0,3		
1	2	379	-1482	-3732	5076	-1494	-5388	-292	7,50	4,38	7,9	17,6	7,9	17,6	0,7		-0,2		
1	2	380	-1415	-2406	5820	1254	-5074	-82	9,16	4,48	7,9	17,6	7,9	17,6	0,8		-0,2		
1	2	381	-1347	-4448	2593	-320	-5816	-198	72,58	4,11	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4		-0,2		
1	2	392	-2019	-2840	4012	1160	-5441	-170	11,19	1,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,5		-0,2		
1	2	393	-1697	-8375	5742	911	-3280	-757	14,65	10,15	7,9	17,6	7,9	17,6	0,8		-0,3		
1	2	397	-1465	-1644	11065	938	2567	340	13,34	9,12	7,9	17,6	7,9	17,6	1,4		-0,2		
1	2	398	-1382	-1111	9879	681	-2423	-110	20,33	9,37	7,9	17,6	7,9	17,6	1,3		-0,2		
1	2	399	-1107	-3575	4469	490	-2881	393	29,79	9,06	7,9	17,6	7,9	17,6	0,6		-0,2		
1	2	403	-2288	-994	4470	850	-2477	-216	19,12	4,08	7,9	7,9	7,9	7,9	0,6		-0,2		
1	2	404	-26180	-19021	30745	87	-2145	693	22,91	18,34	7,9	17,6	7,9	17,6	4,0		-0,3		
1	2	408	-4115	7302	5928	-720	1089	-658	41,21	9,46	7,9	17,6	7,9	17,6	0,8		-0,2		
1	2	409	-2415	6185	6899	-336	-1136	-361	96,38	10,04	7,9	17,6	7,9	17,6	0,9		-0,2		
1	2	410	-16922	-11535	21800	11	-1691	-351	36,08	25,60	7,9	17,6	7,9	17,6	2,8		-0,2		
1	2	421	-1381	124	10743	-751	1263	-153	17,66	7,39	7,9	7,9	7,9	7,9	1,4		-0,2		
1	2	426	576	-26681	21219	1857	7492	455	4,87	5,18	7,9	17,6	7,9	17,6	2,8		-0,3		
1	2	430	24021	21114	26782	-402	4027	806	2,26	2,88	7,9	17,6	7,9	17,6	3,5		-0,2		
1	2	431	16937	13419	16108	458	4604	-293	3,02	3,15	7,9	17,6	7,9	17,6	2,1		-0,2		
1	2	432	533	-17439	13169	1738	6903	-646	5,20	4,80	7,9	17,6	7,9	17,6	1,7		-0,3		
1	2	437	4461	-2095	5426	-717	1583	486	6,66	7,54	7,9	7,9	7,9	7,9	0,7		-0,2		
1	2	438	10180	-1551	4653	-970	2334	-1087	3,66	4,53	7,9	7,9	7,9	7,9	0,6		-0,2		
1	2	439	13631	2814	6071	-146	-516	100	4,12	9,87	7,9	7,9	7,9	7,9	0,8		-0,2		
1	2	442	3300	-2177	7238	-912	1750	-655	6,63	6,71	7,9	7,9	7,9	7,9	0,9		-0,2		
1	2	443	17627	-1119	3071	-212	-2133	-811	3,16	4,84	7,9	7,9	7,9	7,9	0,4		-0,2		
1	2	592	-880	-9216	274	220	37	-1	57,21	61,59	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0		-0,2		
1	2	593	-707	-7147	570	88	208	-41	99,90	79,65	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2		
1	2	597	-1282	-8559	730	0	88	3	99,90	75,15	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2		
1	2	598	-712	-7113	442	90	208	40	99,90	79,95	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2		
1	2	603	-1267	-8598	645	0	89	-3	99,90	74,82	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	-----	-----	-----	-----	kg/cmq	mm
1	3	7	-2474	-11080	1671	50	319	8	99,90	52,29	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	8	-1314	-6772	464	-7	0	-13	99,90	86,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	9	-2394	-10716	1551	46	354	2	99,90	52,65	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	13	-1372	-8513	260	-6	0	4	99,90	68,49	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	14	-1309	-6715	349	-10	0	21	99,90	86,83	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	24	-4	-6992	495	66	-2	10	73,09	99,64	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	25	-61	-7269	500	74	11	1	74,18	95,14	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	26	-146	-6948	359	26	14	7	99,90	82,79	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	35	-140	-7103	740	35	16	8	99,90	80,86	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	41	-130	-7052	563	37	15	6	99,90	81,49	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	49	-82	-6556	588	55	38	0	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	50	-40	-6525	602	53	0	9	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	51	-118	-6409	360	36	-1	3	99,90	90,91	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	55	-67	-6362	549	43	4	6	99,90	91,25	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	58	-48	-6281	388	36	4	5	99,90	92,47	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	66	-13	-5665	720	67	11	-13	73,70	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	67	17	-5567	601	-67	0	-28	68,69	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	68	-92	-5208	383	42	0	-1	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	72	-18	-5388	528	56	0	-12	89,85	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	75	-27	-5296	377	49	0	9	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	83	-218	-4592	969	168	0	-30	35,89	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	84	-239	-5034	824	174	16	26	35,05	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	85	-245	-3834	381	34	4	-21	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	98	-186	-3959	299	90	-7	-22	78,30	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	102	-185	-3902	404	81	1	15	92,02	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	114	-339	-4078	1463	295	10	-15	19,86	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	115	-368	-4282	1379	299	7	13	19,87	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	116	-687	-1935	172	0	-2	-1	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	120	-245	-2123	183	85	-3	-16	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	122	-181	-2045	333	72	13	6	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	130	2816	-1457	2396	373	158	34	5,79	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,5		-0,2
1	3	131	2767	-1529	2217	371	162	-34	5,86	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,5		-0,2
1	3	132	-222	241	1732	44	-84	-36	99,90	39,13	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5		-0,2
1	3	136	1577	798	1170	-57	-70	-6	15,45	24,07	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5		-0,2
1	3	138	1613	942	1340	-71	-69	-54	14,53	21,64	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5		-0,2
1	3	146	2013	-1118	6270	-272	-663	176	8,02	45,65	3,9	19,0	3,9	19,0	0,8	0,20	-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmg/m -----					kg/cmq	mm
1	3	147	1938	-1079	6441	-301	-687	-188	7,81	43,08	3,9	19,0	3,9	19,0	0,8	0,20	-0,2
1	3	148	20	893	1645	82	209	-33	56,32	13,63	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5	0,20	-0,2
1	3	153	1612	2519	4716	-14	-83	-82	17,66	9,84	3,9	3,9	3,9	3,9	0,6	0,20	-0,2
1	3	155	1602	2816	4893	-30	-134	11	16,71	8,17	3,9	3,9	3,9	3,9	0,6	0,20	-0,2
1	3	595	-959	-9207	892	118	0	52	99,90	75,83	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	596	-677	-7142	814	0	65	22	99,90	76,67	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	597	-931	-8880	752	0	0	-46	99,90	78,62	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	601	-1037	-7818	330	12	38	4	99,90	72,14	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	602	-702	-7086	649	44	60	-14	99,90	77,65	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. cmg/m	Ax i. -----	Ay i. -----	Atag. -----	σt kg/cmq	eta mm
1	4	5	-2453	-11067	1691	-50	0	-8	99,90	63,08	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	11	-1390	-8556	283	8	29	-3	99,90	66,60	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	12	-1318	-6801	494	9	40	14	99,90	82,38	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	15	-2366	-10727	1615	-44	0	-3	99,90	65,08	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	16	-1315	-6794	432	13	48	-22	99,90	81,80	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	18	2	-7140	479	-67	-18	-10	71,47	96,21	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	19	-52	-7346	438	-72	-7	1	75,30	94,48	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	27	-187	-7058	386	-33	-12	-6	99,90	81,71	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	36	-117	-7188	778	-33	-13	-7	99,90	80,15	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	42	-117	-7184	691	-33	-15	-4	99,90	80,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	43	-67	-6664	568	-52	-35	1	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	44	-42	-6654	477	-51	31	12	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	52	-97	-6552	390	-32	-3	-6	99,90	88,74	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	56	-67	-6485	589	-42	0	-3	99,90	89,88	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	59	-43	-6466	522	-31	-6	-3	99,90	89,62	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	60	-14	-5834	675	-60	-7	14	83,03	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	61	10	-5935	475	61	-2	29	76,63	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	69	-92	-5404	415	-41	-3	6	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	73	-23	-5597	566	-55	12	12	93,49	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	76	-31	-5518	508	-44	8	-6	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	77	-231	-5053	955	-159	29	30	39,27	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	78	-261	-5555	809	-169	-25	-25	37,36	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	86	-268	-4072	397	-32	-14	21	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	99	-202	-4239	357	-90	0	24	82,40	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	107	-201	-4152	407	-79	-4	-16	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	108	-364	-4451	1463	-286	0	14	20,96	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	109	-396	-4997	1442	-298	0	-13	20,40	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	117	-781	-2237	157	1	0	3	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	121	-215	-2346	284	-78	8	0	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	123	-274	-2290	348	-79	-2	-16	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	124	2731	-3654	2624	-367	0	-25	5,93	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,4		-0,2
1	4	125	2812	-3832	2762	-369	0	-48	5,82	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,4		-0,2
1	4	133	-269	192	2061	-41	66	33	99,90	49,75	3,9	3,9	3,9	3,9	0,4		-0,2
1	4	137	1563	468	1097	49	94	8	16,01	28,40	3,9	3,9	3,9	3,9	0,4		-0,2
1	4	139	1504	712	1358	60	83	45	15,88	24,23	3,9	3,9	3,9	3,9	0,4		-0,2
1	4	140	1948	-1253	6266	302	678	-183	7,78	45,95	3,9	19,0	3,9	19,0	0,8	0,20	-0,2
1	4	141	1954	-1237	6259	304	696	189	7,74	44,14	3,9	19,0	3,9	19,0	0,8	0,20	-0,2
1	4	149	8	168	322	-11	-7	1	99,62	89,28	3,9	3,9	3,9	3,9	0,4	0,20	-0,2
1	4	152	320	476	894	-9	-4	0	55,51	54,14	3,9	3,9	3,9	3,9	0,4	0,20	-0,2
1	4	154	327	424	844	-6	-9	4	63,78	46,63	3,9	3,9	3,9	3,9	0,4	0,20	-0,2
1	4	594	-955	-9183	924	-117	106	-53	99,90	70,53	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	599	-1018	-7892	355	-12	0	-4	99,90	73,88	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	600	-491	-7197	852	-34	0	-15	99,90	81,01	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	603	-917	-8930	903	-94	132	44	99,90	71,00	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	604	-710	-7175	775	-41	0	14	99,90	81,26	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	326	0	0	0	35	0	0	23,69	10,00	2,6	2,6	2,6	2,6	0,0	0,19	-0,2
1	5	337	0	0	0	16	0	0	51,46	10,00	2,6	2,6	2,6	2,6	0,0	0,11	-0,1
1	5	354	0	0	0	47	0	0	17,29	10,00	2,6	2,6	2,6	2,6	0,0	0,10	-0,1
1	5	366	0	0	0	50	0	0	16,31	10,00	2,6	2,6	2,6	2,6	0,0	0,09	-0,1

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. cmq/m	Ax i. -----	Ay i. -----	Atag. -----	σt kg/cmq	eta mm
1	1	1	-1188	-9740	241	-226	0	0	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0		-0,2
1	1	2	-1208	-6412	1230	-144	0	145	99,90	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,2		-0,2
1	1	5	-2626	-10114	1360	223	496	-160	99,90	81,52	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2		-0,2
1	1	6	-1244	-6571	1392	-144	0	-141	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2		-0,2
1	1	7	-2622	-10101	1351	222	495	159	99,90	81,60	5,2	17,6	5,2	17,6	0,2		-0,2
1	1	19	283	-7135	245	76	13	3	91,07	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	1	20	461	-8776	205	-51	0	-3	57,90	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,0		-0,2
1	1	21	240	-9059	112	-59	0	7	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	1	25	375	-7130	352	70	13	-3	55,73	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,0		-0,2

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmg/m	Ay s. cmg/m	Ax i. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag. kg/cm	eta mm
1	1	28	-1011	-8401	1828	-154	0	87	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2	-0,2
1	1	29	-737	-6304	416	-266	-236	-1	37,15	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,1	-0,2
1	1	30	-698	-7259	2139	-151	0	13	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,3	-0,2
1	1	31	-355	-7268	1182	-62	0	14	99,90	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,2	-0,2
1	1	32	1404	-7903	2648	-131	-97	9	35,61	99,90	9,1	21,6	9,1	21,6	0,3	-0,2
1	1	33	3143	-2364	501	-200	-83	0	7,80	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,1	-0,2
1	1	37	-1046	-8528	2032	-153	0	-84	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,3	-0,2
1	1	38	-286	-7492	1329	-59	0	-13	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2	-0,2
1	1	39	-593	-7489	2373	-152	0	-12	93,89	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,3	-0,2
1	1	40	1069	-8407	2829	-142	-97	-12	52,47	99,90	11,8	21,6	11,8	21,6	0,4	-0,2
1	1	44	-39	-6293	726	52	20	26	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	45	-228	-9194	525	-53	7	-24	99,90	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	46	-252	-9403	433	-53	10	40	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	50	-22	-6186	581	55	17	-25	99,90	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	53	-138	-10570	657	41	1	-14	99,90	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	57	-162	-11036	829	42	2	32	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	61	159	-5547	876	44	-3	13	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	62	-199	-8433	213	-56	19	-51	99,90	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,0	-0,2
1	1	63	-201	-8446	148	-52	20	48	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,0	-0,2
1	1	67	178	-5411	720	-50	-11	-20	92,62	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	70	-211	-8931	194	57	23	-50	99,90	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,0	-0,2
1	1	74	-276	-8887	183	52	25	47	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,0	-0,2
1	1	78	679	-5433	706	181	6	62	38,02	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	79	1590	-6339	613	-115	-6	-21	19,57	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	80	1570	-6261	429	-112	-7	21	30,13	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	84	687	-4974	685	184	11	-20	24,76	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	87	2637	-4010	1067	-143	-2	-10	32,25	99,90	13,0	25,5	13,0	25,5	0,1	-0,2
1	1	88	4131	-1184	255	-207	0	0	12,65	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,0	-0,2
1	1	89	2252	-1532	268	-227	2	0	18,62	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,0	-0,2
1	1	90	3216	-2560	514	-190	0	-9	15,56	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1	-0,2
1	1	100	2590	-3957	928	-145	-11	14	39,18	99,90	15,7	25,5	15,7	25,5	0,1	-0,2
1	1	101	3112	-2458	464	-190	14	5	15,95	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1	-0,2
1	1	109	767	-5083	770	340	6	46	23,86	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	110	532	-4748	1577	-260	-3	-38	21,17	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,2	-0,2
1	1	111	534	-4999	1365	-262	-4	39	31,76	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2	-0,2
1	1	115	759	-4520	705	342	-9	-14	15,77	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	118	746	-2461	479	-295	4	1	26,61	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1	-0,2
1	1	125	1380	-1769	2108	491	482	103	15,48	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,3	-0,2
1	1	126	667	-3487	955	-532	-702	-119	11,49	85,60	5,2	17,6	5,2	17,6	0,1	-0,2
1	1	127	646	-3491	823	-537	-701	118	17,25	85,84	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2
1	1	131	1426	-1901	1912	493	487	-105	10,13	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,2	-0,2
1	1	134	354	-2922	671	-297	-666	0	31,23	45,41	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1	-0,2
1	1	141	-1361	-5592	1792	-665	-2358	242	24,25	15,96	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,20
1	1	142	-889	-3678	2484	496	1591	222	20,52	23,38	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	0,21
1	1	143	-1086	-4150	2220	490	-1456	-212	34,27	28,49	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,21
1	1	147	-1402	-5846	2025	-653	2042	299	16,87	20,38	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	0,20
1	1	151	-859	-4711	2905	270	1338	4	80,20	17,95	7,9	7,9	7,9	7,9	0,4	0,21
1	1	239	-885	-12913	1596	-211	-12	144	99,90	87,40	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	-0,2
1	1	240	-1040	-5768	4685	0	0	0	99,90	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,6	-0,2
1	1	241	-654	-7357	3560	92	-1	58	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,5	-0,2
1	1	245	-618	-3568	2457	-176	421	-112	92,11	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	-0,2
1	1	260	-1306	-6050	4426	0	0	3	99,90	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,6	-0,2
1	1	263	-177	-4472	1390	136	1577	-120	99,90	26,23	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	-0,2
1	1	264	-266	-3331	5317	-352	-1438	36	23,64	25,91	5,2	17,6	5,2	17,6	0,7	-0,2
1	1	265	-190	-4953	3550	-334	1387	-9	36,15	35,23	7,9	17,6	7,9	17,6	0,5	-0,2
1	1	269	359	791	845	-159	-1625	-141	33,71	13,93	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	-0,2
1	1	270	-232	-5199	4910	-380	-1404	15	32,00	17,88	7,9	7,9	7,9	7,9	0,6	-0,2
1	1	273	712	-2486	1477	-179	3178	150	37,51	8,72	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	-0,2
1	1	274	33	-2130	3974	-761	-3146	67	9,58	8,65	5,2	17,6	5,2	17,6	0,5	-0,2
1	1	275	189	-7001	4070	-800	-3211	-73	13,25	11,30	7,9	17,6	7,9	17,6	0,5	-0,2
1	1	279	1585	4736	2395	-54	-3341	133	23,56	5,97	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	-0,2
1	1	288	-100	-4295	4167	-833	-3056	-3	13,44	4,60	7,9	7,9	7,9	7,9	0,5	-0,2
1	1	295	-755	-17915	556	1422	-6196	193	8,42	6,76	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,24
1	1	296	-513	-2363	1369	-1481	-6446	-240	5,24	4,01	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	0,22
1	1	297	-1777	-7092	2828	-1380	-6477	106	9,96	4,53	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,22
1	1	301	1476	5105	549	-1418	-5794	-324	4,44	3,70	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	0,22
1	1	303	-1347	-4115	1008	-1292	-6193	-67	10,15	1,98	7,9	7,9	7,9	7,9	0,4	-0,2
1	1	376	-4449	-10799	2333	0	5293	-7	99,90	6,68	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	-0,3
1	1	377	-1998	-1828	5447	-1059	-4425	-1	9,82	5,88	5,2	17,6	5,2	17,6	0,7	-0,2
1	1	378	-2254	-6048	4648	-1374	-4777	-275	10,74	6,34	7,9	17,6	7,9	17,6	0,6	-0,2
1	1	382	-529	-73	2303	-78	-5054	-98	99,90	4,83	5,2	17,6	5,2	17,6	0,4	-0,2
1	1	391	-3075	-3625	3420	-1043	-4761	-137	19,44	2,62	7,9	7,9	7,9	7,9	0,4	-0,2
1	1	394	-2410	-9964	5671	755	3155	697	28,83	14,08	7,9	17,6	7,9	17,6	0,7	-0,3
1	1	395	-2102	-96	9618	-605	-2058	14	26,35	11,92	5,2	17,6	5,2	17,6	1,3	-0,2
1	1	396	-2386	-2283	10841	-923	-2359	-317	19,90	12,15	7,9	17,6	7,9	17,6	1,4	-0,2
1	1	400	-1329	-1071	4463	-486	-2677	446	26,26	9,70	5,2	17,6	5,2	17,6	0,6	-0,2
1	1	402	-3679	-684	3941	-801	-2132	-152	40,22	5,43	7,9	7,9	7,9	7,9	0,5	-0,2
1	1	405	-26044	-41017	30813	-69	-54	105	39,60	27,44	7,9	17,6	7,9	17,6	4,0	-0,3
1	1	406	-3005	6232	6422	-496	1114	387	75,00	11,64	5,2	17,6	5,2	17,6	0,8	-0,2
1	1	407	-6207	8332	5446	722	1533	-651	72,81	8,57	7,9	17,6	7,9	17,6	0,7	-0,2
1	1	411	-16867	-24775	21784	72	0	108	59,08	45,82	5,2	17,6	5,2	17,6	2,8	-0,2

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	cmg/m	-----	-----	-----	kg/cmq	mm
1	1	420	-1829	920	9980	-836	1298	-110	19,95	7,63	7,9	7,9	7,9	7,9	1,3		-0,2
1	1	427	4310	-45291	21144	1801	7619	443	4,43	8,37	7,9	17,6	7,9	17,6	2,8		-0,3
1	1	428	16912	14323	15844	282	5181	-377	2,44	3,29	5,2	17,6	5,2	17,6	2,1		-0,2
1	1	429	20986	23020	26334	-1021	4828	1003	2,51	2,89	7,9	17,6	7,9	17,6	3,4		-0,2
1	1	433	302	-26465	13355	1644	6546	-436	4,34	8,17	5,2	17,6	5,2	17,6	1,7		-0,3
1	1	434	2968	-3221	6673	-1024	1858	-717	7,36	8,10	7,9	7,9	7,9	7,9	0,9		-0,2
1	1	435	15206	-773	2659	770	2111	853	3,43	5,52	7,9	7,9	7,9	7,9	0,4		-0,2
1	1	436	13470	2746	5614	71	517	-35	4,96	11,49	7,9	7,9	7,9	7,9	0,7		-0,2
1	1	440	6047	-3574	4996	-836	1661	536	6,07	9,95	7,9	7,9	7,9	7,9	0,7		-0,2
1	1	441	11349	-3427	4408	-931	2331	-1047	3,98	6,11	7,9	7,9	7,9	7,9	0,6		-0,2
1	1	594	-528	-9030	280	44	0	5	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,0		-0,2
1	1	595	-589	-9049	285	47	0	-6	99,90	99,90	5,2	17,6	5,2	17,6	0,0		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. cmg/m	Ax i. -----	Ay i. cmg/m	Atag. -----	σt kg/cmq	eta mm
1	2	3	-1605	-10571	225	245	1235	1	99,90	36,76	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0		-0,2
1	2	4	-1268	-6881	1124	252	-42	221	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	9	-2399	-10019	1656	12	0	-142	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2		-0,2
1	2	10	-1265	-6872	1010	251	-44	-222	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	15	-2386	-10058	1599	1	0	138	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2		-0,2
1	2	18	-122	-7181	666	-72	-18	-11	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	22	-208	-6987	248	98	54	-18	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,0		-0,2
1	2	23	-212	-6939	298	99	53	17	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,0		-0,2
1	2	24	-115	-7029	526	-69	-15	9	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	34	-269	-6878	303	89	32	-1	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0		-0,2
1	2	43	203	-6893	460	-59	-15	-12	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	47	30	-6461	640	65	-17	-21	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	48	15	-6425	460	68	-17	25	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	49	196	-6669	319	-62	10	17	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,0		-0,2
1	2	54	33	-5186	274	74	0	-1	70,21	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0		-0,2
1	2	60	465	-5701	366	-45	9	6	91,88	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	64	1371	-6470	260	53	-10	16	40,28	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	65	1303	-6312	453	53	-10	-17	42,06	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	66	523	-5528	394	-51	18	-6	80,87	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	71	-69	-3917	303	76	0	0	86,30	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0		-0,2
1	2	77	424	-4853	357	-169	-2	49	46,66	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	81	1213	-6347	719	137	3	44	33,06	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	82	1132	-6131	760	133	0	-8	34,84	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	83	361	-4579	252	-176	-10	-49	47,24	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	91	845	-3047	1205	71	-2	13	26,49	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	2	92	-324	-5685	1611	137	-6	22	99,90	99,90	15,7	25,5	15,7	25,5	0,2		-0,2
1	2	93	2590	-1270	404	153	0	0	19,32	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1		-0,2
1	2	94	3014	-3072	206	63	0	0	10,10	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0		-0,2
1	2	95	1816	-6089	1479	36	3	3	50,69	99,90	11,8	21,6	11,8	21,6	0,2		-0,2
1	2	96	617	-1914	390	173	5	0	40,47	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1		-0,2
1	2	97	1955	-1229	1936	161	1	19	23,09	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,3		-0,2
1	2	103	730	-2962	1108	71	-2	-14	29,16	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,1		-0,2
1	2	104	-732	-5674	1803	134	-5	-21	99,90	99,90	15,7	25,5	15,7	25,5	0,2		-0,2
1	2	105	1660	-5690	1071	75	0	0	48,38	99,90	11,8	21,6	11,8	21,6	0,1		-0,2
1	2	106	1781	-1705	2198	156	2	-17	24,80	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,3		-0,2
1	2	108	688	-4573	637	-331	-9	89	25,07	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	112	460	-5034	1240	263	-21	68	32,80	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2		-0,2
1	2	113	446	-4798	1383	260	-13	-15	33,35	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2		-0,2
1	2	114	694	-4118	675	-335	-22	-88	24,75	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	119	689	-2959	482	279	4	0	28,35	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1		-0,2
1	2	124	1508	-1903	1995	-484	-475	-98	15,20	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,3		-0,2
1	2	128	715	-3759	687	527	700	-112	17,21	88,85	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	129	661	-3442	989	526	703	114	17,47	85,15	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1		-0,2
1	2	130	1408	-1359	1882	-489	-482	99	15,44	85,57	7,9	17,6	7,9	17,6	0,2		-0,2
1	2	135	402	-3149	631	295	669	1	30,70	49,88	7,9	7,9	7,9	7,9	0,1		-0,2
1	2	140	-1395	-6285	1719	660	2345	-239	24,79	17,08	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,20	-0,2
1	2	144	-1019	-4928	2505	-488	-1600	210	33,33	27,29	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,21	-0,2
1	2	145	-971	-4424	2671	-496	-1593	-222	31,84	25,65	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,21	-0,2
1	2	146	-1352	-5193	1958	650	2306	237	24,98	15,96	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,20	-0,2
1	2	150	-867	-4806	2751	-275	-1343	-8	78,11	18,12	7,9	7,9	7,9	7,9	0,4	0,21	-0,2
1	2	238	-750	-13010	1898	130	0	-57	99,90	87,25	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4		-0,2
1	2	242	-705	-7859	3960	-86	0	-29	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,5		-0,2
1	2	243	-1075	-6465	4983	0	0	8	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,7		-0,2
1	2	244	-727	-10625	2306	105	2	-20	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4		-0,2
1	2	261	-1375	-6242	4601	0	0	5	99,90	99,90	7,9	7,9	7,9	7,9	0,6		-0,2
1	2	262	-319	-6871	1562	188	1693	-170	79,65	31,66	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4		-0,2
1	2	266	-216	-5902	3954	336	1428	12	36,30	37,89	7,9	17,6	7,9	17,6	0,5		-0,2
1	2	267	-233	-4212	5566	349	-1396	49	35,15	30,82	7,9	17,6	7,9	17,6	0,7		-0,2
1	2	268	699	-2261	844	65	-1525	-96	61,73	20,72	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4		-0,2
1	2	271	-224	-5207	5217	377	1402	-13	32,10	17,96	7,9	7,9	7,9	7,9	0,7		-0,2
1	2	272	311	-8577	1707	-188	-3184	-153	46,55	12,61	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4		-0,2
1	2	276	131	-5844	4429	801	-2983	-94	13,39	11,68	7,9	17,6	7,9	17,6	0,6		-0,2
1	2	277	94	-3378	4312	761	-2944	91	14,17	10,06	7,9	17,6	7,9	17,6	0,6		-0,2
1	2	278	1684	707	2396	-49	-3072	145	34,57	7,65	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----				-----	kg/cmq	mm
												cmg/m					
1	2	289	-92	-4477	4279	831	-2772	1	13,46	5,30	7,9	7,9	7,9	7,9	0,6	-0,2	
1	2	294	-2634	-13168	516	-1433	-5958	302	10,74	6,13	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,24	-0,2
1	2	298	-1614	-6733	2863	-1413	-6306	189	9,47	4,63	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,23	-0,2
1	2	299	-920	-3972	1294	-1483	-6272	-286	8,20	4,31	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,22	-0,2
1	2	300	93	-903	432	-1425	-5603	-380	7,64	4,46	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	0,22	-0,2
1	2	304	-1466	-4681	601	-1232	-5942	-54	10,95	2,11	7,9	7,9	7,9	7,9	0,4	0,22	-0,2
1	2	375	-2796	-17656	2403	-317	-5338	-103	99,90	8,62	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	-0,3	-0,2
1	2	379	-2166	-6411	5076	1355	-4803	-239	10,79	6,39	7,9	17,6	7,9	17,6	0,7	-0,2	-0,2
1	2	380	-2078	-3762	5820	1078	-4506	19	14,57	6,21	7,9	17,6	7,9	17,6	0,8	-0,2	-0,2
1	2	381	-344	-5729	2593	-59	-5193	-129	99,90	5,66	7,9	17,6	7,9	17,6	0,4	-0,2	-0,2
1	2	392	-3063	-4586	4012	1027	-4832	-106	19,94	2,67	7,9	7,9	7,9	7,9	0,5	-0,2	-0,2
1	2	393	-2634	-14824	5742	819	-3166	-705	26,80	18,25	7,9	17,6	7,9	17,6	0,8	-0,3	-0,2
1	2	397	-2300	-2987	11065	907	-2524	-272	20,00	11,81	7,9	17,6	7,9	17,6	1,4	-0,2	-0,2
1	2	398	-2195	-1853	9879	624	-2265	22	38,45	12,31	7,9	17,6	7,9	17,6	1,3	-0,2	-0,2
1	2	399	-1890	-4996	4469	505	-2832	412	50,23	11,83	7,9	17,6	7,9	17,6	0,6	-0,2	-0,2
1	2	403	-3659	-1736	4470	784	-2317	-120	41,96	5,37	7,9	7,9	7,9	7,9	0,6	-0,2	-0,2
1	2	404	-26180	-41234	30745	87	0	149	39,21	27,53	7,9	17,6	7,9	17,6	4,0	-0,3	-0,2
1	2	408	-7321	7302	5928	-730	1089	-567	70,01	10,88	7,9	17,6	7,9	17,6	0,8	-0,2	-0,2
1	2	409	-6014	6185	6899	-19	-1136	29	99,90	11,56	7,9	17,6	7,9	17,6	0,9	-0,2	-0,2
1	2	410	-16922	-26466	21800	11	-16	32	61,74	42,73	7,9	17,6	7,9	17,6	2,8	-0,2	-0,2
1	2	421	-1930	913	10743	735	-1379	96	25,29	7,22	7,9	7,9	7,9	7,9	1,4	-0,2	-0,2
1	2	426	45	-42498	21219	1641	-7632	329	6,67	8,22	7,9	17,6	7,9	17,6	2,8	-0,3	-0,2
1	2	430	24021	21114	26782	-402	4027	806	2,60	3,32	7,9	17,6	7,9	17,6	3,5	-0,2	-0,2
1	2	431	16937	13419	16108	458	4604	-293	3,47	3,64	7,9	17,6	7,9	17,6	2,1	-0,2	-0,2
1	2	432	2158	-29108	13169	-1571	6120	-493	5,76	9,53	7,9	17,6	7,9	17,6	1,7	-0,3	-0,2
1	2	437	4461	-3284	5426	-717	-1677	479	7,67	9,43	7,9	7,9	7,9	7,9	0,7	-0,2	-0,2
1	2	438	10180	-2899	4653	-970	1978	-914	4,20	7,20	7,9	7,9	7,9	7,9	0,6	-0,2	-0,2
1	2	439	13631	2814	6071	-146	-516	100	4,74	11,36	7,9	7,9	7,9	7,9	0,8	-0,2	-0,2
1	2	442	3300	-3500	7238	-912	-1844	-611	7,65	8,46	7,9	7,9	7,9	7,9	0,9	-0,2	-0,2
1	2	443	17627	-1856	3071	-212	1714	705	3,64	7,71	7,9	7,9	7,9	7,9	0,4	-0,2	-0,2
1	2	592	-880	-9216	274	220	37	-1	67,77	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	-0,2	-0,2
1	2	593	-707	-7147	570	88	208	-41	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2	-0,2
1	2	597	-1282	-8559	730	0	88	3	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2	-0,2
1	2	598	-712	-7113	442	90	208	40	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2	-0,2
1	2	603	-1267	-8598	645	0	89	-3	99,90	99,90	7,9	17,6	7,9	17,6	0,1	-0,2	-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----cmq/m-----					kg/cmq	mm
1	3	7	-2474	-11080	1671	50	319	8	99,90	85,53	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	8	-1314	-6772	464	-7	0	-13	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	9	-2394	-10716	1551	46	354	2	99,90	86,06	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	13	-1372	-8513	260	-6	0	4	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	14	-1309	-6715	349	-10	0	21	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	24	-4	-6992	495	66	-2	10	85,31	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	25	-61	-7269	500	74	11	1	86,67	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	26	-195	-6948	359	33	14	5	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	35	-140	-7103	740	35	16	8	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	41	-130	-7052	563	37	15	6	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	49	-82	-6556	588	55	38	0	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	50	-49	-6525	602	50	0	-10	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	51	-118	-6409	360	36	-1	3	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	55	-67	-6362	549	43	4	6	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	58	-80	-6281	388	41	4	0	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	66	-32	-5665	720	60	11	-9	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	67	29	-5567	601	-61	0	-18	85,29	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	68	-92	-5208	383	42	0	-1	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	72	-57	-5388	528	61	0	-4	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	75	-61	-5296	377	51	0	8	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	83	-182	-4592	969	145	0	-2	48,20	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	84	-240	-5034	824	149	16	-21	50,40	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	85	-387	-3834	381	-3	4	-1	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	98	-232	-3959	299	88	-7	-9	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	102	-205	-3902	404	77	1	15	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	114	-231	-4078	1463	258	10	-11	25,35	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	115	-321	-4282	1379	264	7	-20	26,23	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	116	-687	-1935	172	0	-2	-1	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	120	-223	-2123	183	79	-3	-5	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	122	-181	-2045	333	72	13	6	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	130	2816	-3053	2396	373	-17	30	6,65	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,5		-0,2
1	3	131	2767	-2902	2217	371	-21	57	6,74	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,5		-0,2
1	3	132	-511	133	1732	-1	-92	-32	99,90	49,21	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5		-0,2
1	3	136	1577	798	1170	-57	-70	-6	17,77	27,68	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5		-0,2
1	3	138	1613	942	1340	-71	-69	-54	16,71	24,89	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5		-0,2
1	3	146	2013	-1118	6270	-272	-500	79	9,22	78,38	3,9	19,0	3,9	19,0	0,8	0,20	-0,2
1	3	147	1938	-1079	6441	-301	-516	-89	8,98	73,93	3,9	19,0	3,9	19,0	0,8	0,20	-0,2
1	3	148	20	893	1645	82	209	-33	65,52	15,69	3,9	3,9	3,9	3,9	0,5	0,20	-0,2
1	3	153	1612	2519	4716	-14	-83	-82	20,31	11,31	3,9	3,9	3,9	3,9	0,6	0,20	-0,2
1	3	155	1602	2816	4893	-30	-134	11	19,22	9,40	3,9	3,9	3,9	3,9	0,6	0,20	-0,2
1	3	595	-959	-9207	892	118	0	52	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. cmq/m	Ax i. -----	Ay i. cmq/m	Atag. -----	σt kg/cmq	eta mm
1	3	596	-677	-7142	814	0	65	22	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	597	-931	-8880	752	0	0	-46	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	3	601	-1037	-7818	330	12	38	4	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	3	602	-702	-7086	649	44	60	-14	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. cmg/m	Ax i. -----	Ay i. -----	Atag. -----	σt kg/cmq	eta mm
1	4	5	-2453	-11067	1691	-50	0	-8	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	11	-1390	-8556	283	8	29	-3	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	12	-1318	-6801	494	9	40	14	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	15	-2366	-10727	1615	-44	0	-3	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	16	-1315	-6794	432	13	48	-22	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	18	2	-7140	479	-67	-18	-10	83,33	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	19	-52	-7346	438	-72	-7	1	87,97	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	27	-187	-7058	386	-33	-12	-6	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	36	-117	-7188	778	-33	-13	-7	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	42	-117	-7184	691	-33	-15	-4	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	43	-67	-6664	568	-52	-35	1	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	44	-42	-6654	477	-51	31	12	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	52	-97	-6552	390	-32	-3	-6	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	56	-67	-6485	589	-42	0	-3	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	59	-74	-6466	522	-36	-6	-2	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	60	-32	-5834	675	-54	-7	10	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	61	2	-5935	475	56	-2	33	98,96	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	69	-92	-5404	415	-41	-3	6	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	73	-59	-5597	566	-60	12	3	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	76	-77	-5518	508	-47	8	-5	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	77	-219	-5053	955	-138	29	27	54,15	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	78	-230	-5555	809	-146	-25	33	51,14	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	86	-477	-4072	397	0	-14	7	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	99	-232	-4239	357	-87	0	4	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	107	-260	-4152	407	-74	-4	-15	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	108	-308	-4451	1463	-254	0	11	27,26	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	109	-308	-4997	1442	-264	0	17	26,00	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	117	-781	-2237	157	1	0	3	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	121	-215	-2346	284	-78	8	0	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	123	-267	-2290	348	-70	-2	-16	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	124	2731	-3654	2624	-367	0	-25	6,82	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,4		-0,2
1	4	125	2812	-3832	2762	-369	0	-48	6,69	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,4		-0,2
1	4	133	-726	192	2061	0	41	12	99,90	77,34	3,9	3,9	3,9	3,9	0,4		-0,2
1	4	137	1563	468	1097	49	94	8	18,41	32,68	3,9	3,9	3,9	3,9	0,4		-0,2
1	4	139	1504	712	1358	60	83	45	18,26	27,85	3,9	3,9	3,9	3,9	0,4		-0,2
1	4	140	1948	-1253	6266	302	537	-85	8,95	74,41	3,9	19,0	3,9	19,0	0,8	0,20	-0,2
1	4	141	1954	-1237	6259	304	566	95	8,91	68,69	3,9	19,0	3,9	19,0	0,8	0,20	-0,2
1	4	149	8	168	322	-11	-7	1	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,4	0,20	-0,2
1	4	152	320	476	894	-9	-4	0	64,20	62,11	3,9	3,9	3,9	3,9	0,4	0,20	-0,2
1	4	154	327	424	844	-6	-9	4	73,37	53,74	3,9	3,9	3,9	3,9	0,4	0,20	-0,2
1	4	594	-955	-9183	924	-117	106	-53	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	599	-1018	-7892	355	-12	0	-4	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	600	-680	-7197	852	-45	0	-23	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2
1	4	603	-917	-8930	903	-94	132	44	99,90	99,90	3,9	19,0	3,9	19,0	0,2		-0,2
1	4	604	-710	-7175	775	-41	0	14	99,90	99,90	3,9	3,9	3,9	3,9	0,2		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	326	0	0	0	35	0	0	28,26	10,00	2,6	2,6	2,6	2,6	0,0	0,19	-0,2
1	5	337	0	0	0	16	0	0	61,39	10,00	2,6	2,6	2,6	2,6	0,0	0,11	-0,1
1	5	354	0	0	0	47	0	0	20,62	10,00	2,6	2,6	2,6	2,6	0,0	0,10	-0,1
1	5	366	0	0	0	50	0	0	19,46	10,00	2,6	2,6	2,6	2,6	0,0	0,09	-0,1

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t'm)	(t)	(t'm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)
1	1	1	Rara											RaraCls	168,0	2,1	8	-0,2	-0,9	4,1	8	-0,4	-7,3
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,2	-0,8	-0,4	-6,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	36	8	-0,2	-0,9	29	8	-0,4	-7,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-0,8	-0,4	-6,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,9	1	-0,2	-0,8	3,7	1	-0,4	-6,7
1	1	2	Rara											RaraCls	168,0	0,9	5	-0,1	-1,0	2,7	8	-0,3	-4,8
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	-0,9	-0,3	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	8	-0,1	-1,0	19	8	-0,3	-4,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,9	-0,3	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	-0,1	-0,9	2,4	1	-0,3	-4,3
1	1	5	Rara											RaraCls	168,0	1,4	2	0,2	-2,0	3,9	2	0,4	-7,9
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,2	-1,8	0,4	-7,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	2	0,2	-2,0	27	2	0,4	-7,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-1,8	0,4	-7,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,2	-1,8	3,5	1	0,4	-7,3
1	1	6	Rara											RaraCls	168,0	0,9	8	-0,1	-1,0	2,7	8	-0,3	-4,9

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	1	7	Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	-0,9	-0,3	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	8	-0,1	-1,0	19	8	-0,3	-4,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,9	-0,3	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	-0,1	-0,9	2,5	1	-0,3	-4,4	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	2	0,2	-2,0	3,8	2	0,4	-7,9	
1	1	19	Freq	0,4	0,00	0	2	0,2	-1,8	0,4	-7,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	2	0,2	-2,0	27	2	0,4	-7,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-1,8	0,4	-7,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,2	-1,8	3,5	1	0,4	-7,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,1	0,2	1,5	8	0,0	-5,3	
1	1	20	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,2	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	36	3	0,1	0,2	11	8	0,0	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,2	1,3	1	0,0	-4,7	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	0,2	1,9	11	-0,1	-6,5	
1	1	21	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,2	0,0	-5,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	55	6	0,0	0,3	14	11	-0,1	-6,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,2	1,7	1	0,0	-5,7	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	0,0	2,0	8	-0,1	-6,8	
1	1	25	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,1	0,0	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	28	3	0,0	0,2	15	8	-0,1	-6,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-5,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,1	1,8	1	0,0	-5,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	3	0,1	0,2	1,5	8	0,0	-5,3	
1	1	28	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,2	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	58	5	0,1	0,3	11	8	0,0	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,2	1,3	1	0,0	-4,7	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	5	-0,1	-0,8	3,6	8	-0,4	-6,3	
1	1	29	Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	-0,7	-0,3	-5,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	6	-0,1	-0,8	25	8	-0,4	-6,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,7	-0,3	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	-0,1	-0,7	3,2	1	-0,3	-5,7	
			Rara											RaraCls	168,0	2,9	8	-0,2	-0,6	2,2	8	-0,2	-4,8	
1	1	30	Freq	0,4	0,00	0	2	-0,2	-0,5	-0,2	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	94	8	-0,2	-0,6	16	8	-0,2	-4,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-0,5	-0,2	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,6	1	-0,2	-0,5	2,0	1	-0,2	-4,3	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	2	-0,1	-0,6	2,3	11	-0,2	-5,4	
1	1	31	Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,5	-0,1	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	3	-0,1	-0,5	16	11	-0,2	-5,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,5	-0,1	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	-0,1	-0,5	2,0	1	-0,1	-4,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,3	1,9	11	-0,1	-5,4	
1	1	32	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,3	-0,1	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	3	0,0	-0,3	14	11	-0,1	-5,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	-0,1	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,3	1,7	1	-0,1	-4,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,8	11	-0,1	-5,9	
1	1	33	Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	0,8	-0,1	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	91	5	-0,1	1,0	14	11	-0,1	-5,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,8	-0,1	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,6	1	-0,1	-5,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	8	-0,1	-1,8	
1	1	37	Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	2,0	-0,1	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	419	2	-0,1	2,3	6	8	-0,1	-1,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	2,0	-0,1	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	-0,1	-1,7	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	11	-0,1	-0,8	3,6	8	-0,4	-6,4	
1	1	38	Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	-0,7	-0,3	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	3	-0,1	-0,8	26	8	-0,4	-6,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,7	-0,3	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	-0,1	-0,7	3,3	1	-0,3	-5,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	2	0,0	-0,2	2,0	8	-0,1	-5,6	
1	1	39	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,3	-0,1	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	5	0,0	-0,2	15	8	-0,1	-5,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	-0,1	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,3	1,8	1	-0,1	-5,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	5	-0,1	-0,5	2,3	8	-0,2	-5,6	
1	1	40	Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	-0,5	-0,1	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	39	5	-0,1	-0,5	17	8	-0,2	-5,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,5	-0,1	-5,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	-0,1	-0,5	2,1	1	-0,1	-5,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	-0,1	0,5	1,9	8	-0,1	-6,3	
1	1	44	Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	0,6	-0,1	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	62	3	-0,1	0,8	14	8	-0,1	-6,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,6	-0,1	-5,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	-0,1	0,6	1,7	1	-0,1	-5,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	0,0	1,3	8	0,0	-4,7	
1	1	45	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	3	0,0	0,0	10	8	0,0	-4,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-4,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,2	2,0	8	0,0	-6,8	
1	1	46	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	9	0,0	-0,2	15	8	0,0	-6,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-5,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,7	1	0,0	-5,9	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,2	2,0	8	0,0	-7,0	
1	1	50	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	9	0,0	-0,2	15	8	0,0	-7,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-6,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,7	1	0,0	-6,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	0,0	1,3	8	0,0	-4,6	
1	1	53	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	3	0,0	0,0	10	8	0,0	-4,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-4,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,1	2,2	8	0,0	-7,7	
1	1	57	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-6,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	9	0,0	-0,1	16	11	0,0	-7,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-6,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	1,9	1	0,0	-6,8	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,1	2,3	8	0,0	-8,2	
1	1	61	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-7,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	9	0,0	-0,1	17	8	0,0	-8,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-7,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,9	1	0,0	-7,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	9	0,0	0,1	1,3	9	0,0	-4,2	
1	1	62	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,1	0,0	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	3	0,0	0,1	9	8	0,0	-4,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,1	1,0	1	0,0	-3,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-0,1	1,8	8	0,0	-6,2	
1	1	63	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-5,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	9	0,0	-0,1	14	8	0,0	-6,2	
			Perm	0																				

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	1	74	Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,2	1,9	8	0,0	-6,6	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,2	14	8	0,0	-6,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-5,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,6	1	0,0	-5,6	
1	1	78	Rara											RaraCls	168,0	1,0	3	0,1	0,5	1,3	9	-0,1	-4,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,4	0,0	-3,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	81	3	0,1	0,5	10	9	-0,1	-4,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,9	1	0,0	-3,2	
1	1	79	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,4	8	0,0	-4,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	1,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	161	3	-0,1	1,2	10	8	0,0	-4,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,9	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-3,9	
1	1	80	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,4	8	0,0	-4,7	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	1,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	105	3	-0,1	1,2	10	8	0,0	-4,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-3,9	
1	1	84	Rara											RaraCls	168,0	1,3	9	-0,1	0,3	1,2	9	-0,1	-3,4	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,4	0,0	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	124	3	0,1	0,5	9	9	-0,1	-3,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	1	0,0	-2,9	
1	1	87	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	8	0,0	-3,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	1,6	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	99	3	-0,1	1,9	6	8	0,0	-3,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,5	0,0	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-2,5	
1	1	88	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	2	0,0	-0,9	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	2,6	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	253	3	-0,1	3,1	2	2	0,0	-0,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,6	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,7	
1	1	89	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	2	0,0	-1,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	1,4	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	169	3	-0,2	1,7	2	5	0,0	-1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,8	
1	1	90	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	9	0,0	-1,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	1,9	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	204	3	-0,1	2,4	4	9	0,0	-1,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,9	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-1,3	
1	1	100	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	8	0,0	-2,9	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	1,7	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	82	3	-0,1	1,9	6	8	0,0	-2,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,7	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-2,4	
1	1	101	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	12	0,0	-1,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	2,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	201	3	-0,1	2,3	4	12	0,0	-1,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-1,1	
1	1	109	Rara											RaraCls	168,0	2,1	3	0,2	0,6	1,3	9	-0,1	-3,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	0,4	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	129	3	0,2	0,6	9	9	-0,1	-3,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	1	0,0	-2,7	
1	1	110	Rara											RaraCls	168,0	2,0	3	-0,2	0,4	1,2	9	0,1	-3,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,2	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	145	3	-0,2	0,4	9	9	0,1	-3,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-2,7	
1	1	111	Rara											RaraCls	168,0	1,6	3	-0,2	0,4	1,2	9	0,1	-3,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,2	0,0	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	96	3	-0,2	0,4	9	9	0,1	-3,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	1	0,0	-2,8	
1	1	115	Rara											RaraCls	168,0	2,7	3	0,2	0,5	1,1	3	0,1	-2,7	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	0,4	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	195	3	0,2	0,5	8	3	0,1	-2,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-2,5	
1	1	118	Rara											RaraCls	168,0	1,8	3	-0,2	0,5	0,7	9	0,0	-1,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	0,4	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	116	3	-0,2	0,5	5	9	0,0	-1,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-1,4	
1	1	125	Rara											RaraCls	168,0	2,9	3	0,3	1,0	2,5	3	0,3	-1,4	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	0,8	0,2	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	202	3	0,3	1,0	31	3	0,3	-1,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,7	0,1	-1,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	1	0,1	-1,9	
1	1	126	Rara											RaraCls	168,0	4,4	3	-0,4	0,5	3,5	3	-0,5	-2,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	0,3	-0,2	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	270	3	-0,4	0,5	31	3	-0,5	-2,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,3	-0,1	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	-0,1	0,3	0,8	1	-0,1	-2,0	
1	1	127	Rara											RaraCls	168,0	3,6	3	-0,4	0,5	3,5	3	-0,5	-2,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	0,3	-0,2	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	179	3	-0,4	0,5	30	3	-0,5	-2,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,3	-0,1	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	-0,1	0,3	0,9	1	-0,1	-2,3	
1	1	131	Rara											RaraCls	168,0	3,8	3	0,3	1,0	2,6	3	0,3	-1,4	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	0,7	0,2	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	308	3	0,3	1,0	30	3	0,3	-1,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,6	0,2	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0							

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	1	240	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,1	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	1,8	1	0,1	-5,7	
			Rara												RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,6	1,7	12	0,1	-4,7
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,1	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	9	0,0	-0,6	1,2	12	0,1	-4,7	
1	1	241	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,1	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,6	1,1	1	0,1	-3,3	
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	9	0,1	-0,5	2,2	9	0,2	-5,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,1	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,1	-0,5	1,6	9	0,2	-5,1	
1	1	245	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,1	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,6	1,3	1	0,1	-3,9	
			Rara												RaraCls	168,0	1,4	9	-0,1	-0,5	2,5	12	0,1	-7,0
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,1	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	9	-0,1	-0,5	1,8	12	0,1	-7,0	
1	1	260	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,1	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	1,4	1	0,1	-4,1	
			Rara												RaraCls	168,0	0,5	9	-0,1	-0,7	2,0	9	0,2	-4,2
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,8	0,1	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	9	-0,1	-0,7	1,4	9	0,2	-4,2	
1	1	263	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,1	-3,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,8	1,3	1	0,1	-3,7	
			Rara												RaraCls	168,0	1,3	9	-0,1	-0,5	8,1	9	-1,1	-8,0
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	-0,3	-5,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	28	3	0,1	-0,1	109	3	1,0	-3,5	
1	1	264	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	1,4	1	0,0	-4,9	
			Rara												RaraCls	168,0	3,1	3	0,2	-0,2	7,2	9	-1,0	-2,5
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	-0,2	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	125	9	-0,2	-0,2	114	9	-1,0	-2,5	
1	1	265	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,8	1	0,0	-2,9	
			Rara												RaraCls	168,0	2,4	3	0,2	-0,2	6,9	9	-1,0	-5,3
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-0,1	-0,2	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	82	9	-0,2	-0,1	82	3	0,9	-3,7	
1	1	269	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,1	1	0,0	-3,9	
			Rara												RaraCls	168,0	1,3	9	-0,1	0,2	7,5	3	1,0	-4,5
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,1	-0,2	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	90	9	-0,1	0,2	210	9	-1,1	0,3	
1	1	270	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-1,9	
			Rara												RaraCls	168,0	2,7	9	-0,3	-0,2	9,5	9	-0,9	-3,8
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-0,2	-0,2	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	93	9	-0,3	-0,2	164	9	-0,9	-3,8	
1	1	273	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,0	1	0,0	-3,3	
			Rara												RaraCls	168,0	0,9	3	-0,1	0,5	17,2	9	-2,3	-8,8
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,2	-0,5	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	82	3	-0,1	0,5	336	3	2,1	-2,1	
1	1	274	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,6	1	0,0	-4,4	
			Rara												RaraCls	168,0	6,4	9	-0,5	0,1	15,0	9	-2,1	-1,7
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	0,1	-0,5	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	316	9	-0,5	0,1	347	9	-2,1	-1,7	
1	1	275	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	-0,1	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,1	0,9	1	-0,1	-2,2	
			Rara												RaraCls	168,0	5,7	9	-0,5	0,2	16,0	9	-2,1	-5,0
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	0,2	-0,5	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	227	9	-0,5	0,2	282	3	2,0	-3,3	
1	1	279	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	-0,1	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,2	1,3	1	-0,1	-3,5	
			Rara												RaraCls	168,0	1,2	3	-0,1	0,4	15,1	3	2,0	-3,6
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,7	-0,5	0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	133	6	0,0	1,1	499	9	-2,2	3,2	
1	1	288	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,6	-0,1	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	-0,1	-0,1	
			Rara												RaraCls	168,0	6,0	9	-0,6	-0,1	21,6	9	-2,0	-3,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	0,0	-0,5	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	222	9	-0,6	-0,1	651	9	-2,0	-3,1	
1	1	295	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,2	1	-0,1	-2,7	
			Rara												RaraCls	168,0	10,2	3	1,0	-0,7	30,4	9	-4,1	-12,7
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,2	-1,6	-0,9	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	348	3	1,0	-0,7	625	3	4,0	-4,2	
1	1	296	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-1,4	-0,1	-7,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	-0,1	-1,4	2,4	1	-0,1	-7,1	
			Rara												RaraCls	168,0	13,0	3	1,0	-1,0	30,0	9	-4,3	-1,9
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,2	-0,5	-0,9	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	565	9	-1,0	-0,4	750	9	-4,3	-1,9	
1	1	297	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	-0,1	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,0	1	-0,1	-2,6	
			Rara												RaraCls	168,0	10,1	3	0,9	-0,9	31,0	9	-4,3	-5,2
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,2	-1,0	-0,9	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	333	3	0,9	-0,9	678	3	4,2	-3,9	
1	1	301	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	-0,1	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	1,5	1	-0,1	-3,9	
			Rara												RaraCls	168,0	12,7	3	1,0	-1,2	27,3	3	3,7	-6,2
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,2	0,1	-0,8	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	672	9	-0,9	1,0	803	9	-3,9	3,2	
1	1	303	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	-0,1	-1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,1	0,8	1	-0,1	-1,4	
			Rara												RaraCls	168,0	9,2	9	-0,9	-1,0	43,4	9	-4,1	-3,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,2	-0,9	-0,9	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	293	9	-0,9	-1,0	1504	9	-4,1	-3,1	
1	1	376	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	-0,1	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,9	1,1	1	-0,1	-2,9	
			Rara												RaraCls	168,0	1,3	3	-0,2	-1,9	26,1	3	3,5	-8,3
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,9	0,7	-9,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	3	-0,2	-1,9	443	3	3,5	-8,3	
1	1	377	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,0	0,1	-10,1	0,000	0,000	PermCls										

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*mm)	(t)	(t*mm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*mm)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*mm)	(t)	
1	1	400	Rara	Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-1,5	0,4	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	151	9	-0,6	-1,7	270	3	1,7	-1,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,1	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,5	0,7	1	0,1	-1,6	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-1,2	0,4	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	110	9	-0,3	-1,0	14,0	3	1,9	-7,0
1	1	402	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,1	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-1,1	1,2	1	0,1	-3,6	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-2,3	0,4	-1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	73	9	-0,5	-2,7	16,5	3	1,5	-1,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,3	0,1	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-2,3	0,6	1	0,1	-1,0	
1	1	405	Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	-12,4	0,4	-19,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	51	9	-0,6	-15,7	12,0	9	1,3	-24,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-12,2	0,1	-19,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,4	1	0,0	-12,2	5,5	1	0,1	-19,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-2,3	0,2	3,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	9	-0,3	-2,2	2,2	9	0,8	4,4
1	1	406	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,4	0,1	3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-2,4	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	-4,2	0,3	4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	29	9	-0,5	-5,4	3,3	9	1,0	6,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-4,1	0,1	4,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,0	-4,1	0,0	0	0,0	0,0	
1	1	411	Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-7,6	0,3	-11,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	8	-0,2	-10,6	5,4	3	-0,8	-16,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-7,7	0,1	-11,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,2	1	0,0	-7,7	3,4	1	0,1	-11,6	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,3	0,3	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	149	9	-0,6	-1,4	393	9	0,9	0,6
1	1	420	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,4	0,1	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,4	1,1	1	0,1	0,1	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,3	1,0	1,2	-26,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	677	9	1,2	2,9	250	9	5,1	-32,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,6	0,3	-26,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	8,2	1	0,3	-26,6	
1	1	428	Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	6,1	0,8	8,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	1403	3	-0,8	9,3	924	9	3,5	10,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	6,4	0,1	8,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,2	10,6	0,8	12,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	1235	9	-0,7	15,0	1059	9	3,2	16,6
1	1	429	Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	10,0	0,2	12,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,2	0,5	0,9	-17,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	699	9	1,1	0,3	31,8	9	4,4	-19,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,6	0,1	-17,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	5,2	1	0,1	-17,5	
1	1	434	Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	2,2	0,3	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	419	9	-0,7	2,2	371	9	1,2	-2,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,3	0,1	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	1	0,1	-2,2	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	7,9	0,4	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	951	9	-0,6	10,9	538	9	1,4	-0,6
1	1	435	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	7,5	0,1	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,1	-1,1	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	6,7	0,1	1,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	655	8	0,1	9,6	265	9	0,3	1,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	6,7	0,0	1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	1	440	Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	2,9	0,3	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	504	9	-0,6	4,3	304	9	1,1	-2,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,7	0,1	-2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,9	1	0,1	-2,1	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	5,2	0,4	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	772	3	-0,6	8,1	494	9	1,6	-2,4
1	1	594	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	5,5	0,1	-1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	1	0,1	-1,5	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	-0,1	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	11	0,0	-0,4	16	8	-0,1	-6,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-6,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	1,9	1	-0,1	-6,2	
1	1	595	Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	-0,1	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	5	0,0	-0,5	16	8	-0,1	-6,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-6,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,9	1	-0,1	-6,2	

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	2	22	Rara											RaraCls	168,0	0,8	2	0,1	-0,2	1,6	2	0,1	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-0,2	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	2	0,1	-0,2	12	2	0,1	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,1	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,1	-0,1	1,4	1	0,0	-4,7	
1	2	23	Rara											RaraCls	168,0	0,8	2	0,1	-0,2	1,6	2	0,1	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-0,2	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	2	0,1	-0,2	12	2	0,1	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,2	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,1	-0,2	1,4	1	0,0	-4,7	
1	2	24	Rara											RaraCls	168,0	0,6	11	-0,1	-0,1	1,5	2	0,0	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	11	-0,1	-0,1	11	2	0,0	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,1	1,3	1	0,0	-4,7	
1	2	34	Rara											RaraCls	168,0	0,9	8	0,1	-0,2	1,6	2	0,0	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	-0,2	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	29	8	0,1	-0,2	12	2	0,0	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,2	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,1	-0,2	1,4	1	0,0	-4,7	
1	2	43	Rara											RaraCls	168,0	0,4	11	0,0	0,1	1,4	2	0,0	-5,1	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,1	0,0	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	8	0,0	0,1	11	2	0,0	-5,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-4,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,1	1,2	1	0,0	-4,5	
1	2	47	Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	0,0	1,4	2	0,0	-4,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	5	0,0	0,0	10	2	0,0	-4,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	-4,2	
1	2	48	Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,1	0,0	1,4	2	0,0	-4,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	2	0,1	0,0	10	2	0,0	-4,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	-4,2	
1	2	49	Rara											RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	0,1	1,4	2	0,0	-5,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,1	0,0	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	28	8	0,0	0,1	11	2	0,0	-5,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,1	1,2	1	0,0	-4,4	
1	2	54	Rara											RaraCls	168,0	0,8	9	0,1	0,0	1,2	2	0,0	-4,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	47	9	0,1	0,0	9	2	0,0	-4,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-3,5	
1	2	60	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,2	2	0,0	-4,2	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,3	0,0	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	34	9	0,0	0,3	9	2	0,0	-4,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-3,5	
1	2	64	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,4	3	0,0	-4,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,9	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	80	9	0,0	1,0	10	3	0,0	-4,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,9	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-4,0	
1	2	65	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,4	3	0,0	-4,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,9	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	77	9	0,0	1,0	10	3	0,0	-4,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,9	0,0	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-3,9	
1	2	66	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,2	2	0,0	-4,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,3	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	39	9	0,0	0,4	9	2	0,0	-4,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-3,4	
1	2	71	Rara											RaraCls	168,0	0,8	9	0,1	-0,1	0,9	8	0,0	-2,8	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	36	9	0,1	-0,1	6	8	0,0	-2,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	0,7	1	0,0	-2,6	
1	2	77	Rara											RaraCls	168,0	1,1	3	0,1	0,1	1,2	3	0,1	-3,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,2	0,0	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	65	9	-0,1	0,3	9	3	0,1	-3,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	1	0,0	-2,8	
1	2	81	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	2	0,0	-4,7	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,8	0,0	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	95	9	0,1	0,9	10	2	0,0	-4,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,7	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-3,8	
1	2	82	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	2	0,0	-4,7	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,7	0,0	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	90	9	0,1	0,8	10	2	0,0	-4,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,7	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-3,8	
1	2	83	Rara											RaraCls	168,0	1,2	3	0,1	0,1	1,1	3	0,1	-3,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	64	9	-0,1	0,3	8	3	0,1	-3,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-2,7	
1	2	91	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	3	0,0	-2,1	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,5	0,0	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	120	9	0,0	0,6	5	3	0,0	-2,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,5	0,0	-1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-1,8	
1	2	92	Rara											RaraCls	168,0	0,7	9	0,1	-0,3	1,1	2	0,0	-4,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	9	0,1	-0,3	8	2	0,0	-4,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,9				

Prof. Arch. Giacomo Tempesta
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	2	272	Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-0,2	0,2	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	93	3	0,3	-0,2	163	3	0,9	-3,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,0	1	0,0	-3,3	
			Rara												RaraCls	168,0	1,2	3	-0,1	0,3	17,3	3	2,3	-4,7
1	2	276	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,3	0,5	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	67	3	-0,1	0,3	310	3	2,3	-4,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,1	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,6	1	0,1	-4,4	
			Rara												RaraCls	168,0	5,7	3	0,5	0,1	15,8	3	2,1	-3,8
1	2	277	Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	0,2	0,5	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	224	3	0,5	0,1	297	3	2,1	-3,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,1	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,2	1,3	1	0,1	-3,4	
			Rara												RaraCls	168,0	5,4	3	0,5	0,1	15,4	3	2,1	-2,9
1	2	278	Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	0,2	0,5	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	212	3	0,5	0,1	316	3	2,1	-2,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,1	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,2	1,0	1	0,1	-2,3	
			Rara												RaraCls	168,0	0,7	3	-0,1	0,6	15,8	3	2,2	-1,0
1	2	289	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,6	0,5	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	90	6	0,0	1,2	391	3	2,2	-1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,6	0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,1	0,0	
			Rara												RaraCls	168,0	6,0	3	0,6	0,0	21,6	3	2,0	-3,1
1	2	294	Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	0,0	0,5	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	222	3	0,6	0,0	651	3	2,0	-3,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,2	1	0,1	-2,7	
			Rara												RaraCls	168,0	10,1	9	-1,0	-1,9	30,2	3	4,1	-7,2
1	2	298	Freq	0,4	0,00	0	3	0,2	-1,4	0,9	-6,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	300	3	0,9	-1,4	578	3	4,1	-7,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,4	0,1	-7,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,1	-1,4	2,4	1	0,1	-7,2	
			Rara												RaraCls	168,0	10,1	9	-0,9	-1,2	30,7	3	4,3	-4,1
1	2	299	Freq	0,4	0,00	0	3	0,2	-0,9	0,9	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	318	3	0,9	-1,0	694	3	4,3	-4,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,1	-3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,4	1	0,1	-3,9	
			Rara												RaraCls	168,0	10,6	9	-1,0	-0,7	30,2	3	4,3	-2,9
1	2	300	Freq	0,4	0,00	0	3	0,2	-0,6	0,9	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	363	9	-1,0	-0,7	722	3	4,3	-2,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,1	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,0	1	0,1	-2,6	
			Rara												RaraCls	168,0	10,2	9	-1,0	0,0	27,2	3	3,9	-2,3
1	2	304	Freq	0,4	0,00	0	3	0,2	-0,2	0,8	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	389	9	-1,0	0,0	672	9	-3,7	-0,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	-1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,1	0,8	1	0,1	-1,4	
			Rara												RaraCls	168,0	9,2	3	0,9	-1,0	43,4	3	4,1	-3,1
1	2	375	Freq	0,4	0,00	0	3	0,2	-0,9	0,9	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	292	3	0,9	-1,0	1504	3	4,1	-3,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,1	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,9	1,1	1	0,1	-2,9	
			Rara												RaraCls	168,0	1,7	3	-0,2	-2,1	26,1	9	-3,6	-12,9
1	2	379	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	-0,7	-10,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	3	-0,2	-2,1	400	3	3,5	-10,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,0	-0,1	-10,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-2,0	3,0	1	-0,1	-10,1	
			Rara												RaraCls	168,0	9,6	3	0,9	-1,6	23,3	9	-3,2	-4,7
1	2	380	Freq	0,4	0,00	0	5	-0,2	-1,5	-0,7	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	275	3	0,9	-1,6	494	3	3,2	-3,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-3,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,5	1,1	1	0,0	-3,7	
			Rara												RaraCls	168,0	7,5	3	0,7	-1,5	21,5	9	-3,0	-2,8
1	2	381	Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-1,4	-0,6	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	203	3	0,7	-1,5	485	3	3,0	-2,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,4	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,4	0,8	1	0,0	-2,4	
			Rara												RaraCls	168,0	1,1	3	-0,1	-1,5	25,0	9	-3,5	-4,4
1	2	392	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,3	-0,7	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	3	-0,1	-1,5	530	9	-3,5	-4,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	-0,1	-4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,3	1,4	1	-0,1	-4,4	
			Rara												RaraCls	168,0	7,1	3	0,7	-2,3	34,0	9	-3,2	-3,4
1	2	393	Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-2,0	-0,7	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	150	3	0,7	-2,3	1124	3	3,2	-2,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-2,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-2,0	1,0	1	-0,1	-2,8	
			Rara												RaraCls	168,0	5,6	3	0,5	-1,9	15,5	9	-2,1	-10,8
1	2	397	Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-1,7	-0,5	-8,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	112	3	0,5	-1,9	161	3	2,0	-8,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,7	-0,1	-8,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,7	2,6	1	-0,1	-8,4	
			Rara												RaraCls	168,0	6,3	3	0,6	-1,7	12,3	9	-1,7	-2,2
1	2	398	Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-1,5	-0,4	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	150	3	0,6	-1,7	257	3	1,6	-1,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	-0,1	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,5	0,7	1	-0,1	-1,6	
			Rara												RaraCls	168,0	4,3	3	0,4	-1,6	10,9	9	-1,5	-1,4
1	2	399	Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-1,4	-0,4	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	77	3	0,4	-1,6	245	9	-1,5	-1,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,4	0,5	1	-0,1	-1,1	
			Rara												RaraCls	168,0	3,4	3	0,3	-1,4	14,1	9	-1,9	-3,7
1	2	403	Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-1,1	-0,4	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	59	3	0,3	-1,4	253	9	-1,9	-3,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	-0,1	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,1	1,2	1	-0,1	-3,6	
			Rara												RaraCls	168,0	5,0	3	0,5	-2,7	16,6	9	-1,6	-1,3
1	2	404	Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-2,3	-0,4	-1,1													

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t'm)	(t)	(t'm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmqa	Kg/cmqa	mb	(t'm)	(t)	Kg/cmqa	mb	(t'm)	(t)
1	2	430	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	13,3	3	-3,2	15,6
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,2	10,0	-0,8	12,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	1197	6	-0,3	17,0	1030	3	-3,2	15,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	10,0	-0,2	12,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	2	431	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	18,6	3	-3,5	11,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	6,6	-0,8	8,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	887	12	0,3	11,9	951	3	-3,5	11,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	8,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	2	432	Rara										RaraCls	168,0	10,3	9	1,0	-0,5	31,7	3	-4,4	-21,2	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,2	0,7	-0,9	-17,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	521	3	-1,0	1,5	312	3	-4,4	-21,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,5	-0,1	-17,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	-0,1	0,5	5,1	1	-0,1	-17,4
1	2	437	Rara										RaraCls	168,0	1,1	9	-0,5	3,3	11,8	3	-1,1	-2,4	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	2,7	-0,3	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	402	9	-0,5	3,3	319	3	-1,1	-2,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,9	1	-0,1	-2,1
1	2	438	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	16,6	3	-1,6	-1,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	5,6	-0,4	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	733	3	-0,6	7,3	543	3	-1,6	-1,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	5,5	-0,1	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	1	-0,1	-1,6
1	2	439	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	2,5	9	0,3	1,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	6,7	-0,1	1,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	661	2	-0,1	9,8	267	3	-0,3	2,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	6,7	0,0	1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	2	442	Rara										RaraCls	168,0	4,8	9	-0,6	2,4	13,0	3	-1,2	-2,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	2,3	-0,3	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	401	9	-0,6	2,4	356	3	-1,2	-2,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,3	-0,1	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	1	-0,1	-2,2
1	2	443	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	15,1	3	-1,4	-1,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	7,5	-0,4	-1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	856	5	-0,1	12,5	498	3	-1,4	-1,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	7,6	-0,1	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	1	-0,1	-1,1
1	2	592	Rara										RaraCls	168,0	2,2	2	0,2	-0,7	2,1	2	0,0	-7,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,2	-0,6	0,0	-6,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	55	2	0,2	-0,7	16	2	0,0	-7,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-0,6	0,0	-6,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,0	1	0,2	-0,6	1,9	1	0,0	-6,3
1	2	593	Rara										RaraCls	168,0	0,6	2	0,1	-0,5	2,1	2	0,2	-5,4	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	-0,5	0,1	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	2	0,1	-0,5	15	2	0,2	-5,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,5	0,1	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,1	-0,5	1,9	1	0,1	-4,9
1	2	597	Rara										RaraCls	168,0	0,4	2	0,0	-1,0	2,0	11	0,1	-6,4	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,9	0,1	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	2	0,0	-1,0	15	11	0,1	-6,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,1	-5,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,8	1	0,1	-5,9
1	2	598	Rara										RaraCls	168,0	0,6	2	0,1	-0,6	2,1	2	0,2	-5,4	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	-0,5	0,1	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	2	0,1	-0,6	15	2	0,2	-5,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,5	0,1	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,1	-0,5	1,9	1	0,1	-4,8
1	2	603	Rara										RaraCls	168,0	0,4	2	0,0	-1,0	2,0	5	0,1	-6,5	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,9	0,1	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	2	0,0	-1,0	15	5	0,1	-6,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,1	-5,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,8	1	0,1	-5,9

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t'm)	(t)	(t'm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)
1	3	7	Rara											RaraCls	168,0	0,7	8	0,0	-1,9	3,2	8	0,3	-8,3
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-1,7	0,2	-7,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	8	0,0	-1,9	23	8	0,3	-8,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,7	0,2	-7,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,7	3,0	1	0,2	-7,7
1	3	8	Rara										RaraCls	168,0	0,3	5	0,0	-1,0	1,6	8	0,0	-5,1	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,9	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	5	0,0	-1,0	12	8	0,0	-5,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,9	1,4	1	0,0	-4,6
1	3	9	Rara										RaraCls	168,0	0,7	5	0,0	-1,8	3,3	5	0,3	-8,1	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-1,7	0,3	-7,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	5	0,0	-1,8	24	5	0,3	-8,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,7	0,3	-7,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,7	3,0	1	0,3	-7,4
1	3	13	Rara										RaraCls	168,0	0,3	11	0,0	-1,0	1,9	11	0,0	-6,4	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,9	0,0	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	11	0,0	-1,0	14	11	0,0	-6,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,9	1,7	1	0,0	-5,8
1	3	14	Rara										RaraCls	168,0	0,4	8	0,0	-1,0	1,6	2	0,0	-5,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,9	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	8	0,0	-1,0	12	2	0,0	-5,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,9	1,4	1	0,0	-4,6
1	3	24	Rara										RaraCls	168,0	0,7	8	0,1	0,0	1,4	2	0,0	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	40	11	0,0	0,0	11	2	0,0	-5,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	1,3	1	0,0	-4,7
1	3	25	Rara										RaraCls	168,0	0,8	3	0,1	0,0	1,5	8	0,0	-5,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	39	3	0,1	0,0	11	8	0,0	-5,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	1,3	1	0,0	-4,9
1	3	26	Rara										RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,2	1,5	11	0,0	-5,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,2	11	11	0,0	-5,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	1,4	1	0,0	-4,6
1	3	35	Rara										RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,1	1,6	8	0,0	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	3	0,0	-0,1	12	11	0,0	-5,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	1,4	1	0,0	-4,7
1	3	41	Rara										RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,1	1,5	11	0,0	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	9	0,0	-0,1	12	11	0,0	-5,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	1,4	1	0,0	-4,7
1	3	49	Rara										RaraCls	168,0	0,6	8	0,0	-0,1	1,4	2	0,0	-4,9	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	25	9	0,0	-0,1	10	2	0,0	-4,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,1	1,2	1	0,0	-4,3
1	3	50	Rara										RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	0,0	1,4	8	0,0	-4,9	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	24	3	0,0	0,0	10	8	0,0	-4,9

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)		
1	3	51	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	-4,3		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,1	1,4	11	0,0	-4,8		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	9	0,0	-0,1	10	11	0,0	-4,8		
1	3	55	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	1,2	1	0,0	-4,2		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	0,0	1,4	11	0,0	-4,7		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	20	3	0,0	0,0	10	11	0,0	-4,7		
1	3	58	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	-4,2		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,1	1,3	2	0,0	-4,7		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	9	0,0	-0,1	10	2	0,0	-4,7		
1	3	66	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	-4,1		
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	0,0	1,2	2	0,0	-4,2		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	9	0,0	0,0	9	2	0,0	-4,2		
1	3	67	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-3,5		
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	0,0	1,2	8	0,0	-4,1		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	36	9	0,0	0,0	9	8	0,0	-4,1		
1	3	68	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-3,5		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,1	1,1	2	0,0	-3,8		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	3	0,0	-0,1	8	2	0,0	-3,8		
1	3	72	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	1,0	1	0,0	-3,3		
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	3	0,0	0,0	1,2	11	0,0	-4,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	3	0,0	0,0	9	11	0,0	-4,0		
1	3	75	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-3,4		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	0,0	1,2	2	0,0	-3,9		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	9	0,0	0,0	9	2	0,0	-3,9		
1	3	83	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-3,4		
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	9	0,1	-0,1	1,1	3	-0,1	-3,4		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	60	9	0,1	-0,1	8	3	-0,1	-3,4		
1	3	84	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-2,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,8	1	0,0	-2,8		
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	3	0,1	-0,2	1,2	9	-0,1	-3,5		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	57	3	0,1	-0,2	8	9	-0,1	-3,5		
1	3	85	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,8	1	0,0	-3,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	3	0,0	-0,3	0,8	2	0,0	-2,8		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	3	0,0	-0,3	6	2	0,0	-2,8		
1	3	98	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,7	1	0,0	-2,3		
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	3	0,1	-0,2	0,9	11	0,0	-2,9		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	28	3	0,1	-0,2	6	11	0,0	-2,9		
1	3	102	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,7	1	0,0	-2,4		
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	9	0,1	-0,2	0,8	2	0,0	-2,9		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	24	9	0,1	-0,2	6	2	0,0	-2,9		
1	3	114	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,7	1	0,0	-2,3		
			Rara											RaraCls	168,0	2,6	9	0,2	-0,2	0,9	11	0,0	-2,8		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	-0,3	0,0	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	116	9	0,2	-0,2	6	11	0,0	-2,8		
1	3	115	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,7	1	0,0	-2,2		
			Rara											RaraCls	168,0	2,7	3	0,2	-0,3	1,0	11	0,0	-3,2		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-0,3	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	112	3	0,2	-0,3	7	11	0,0	-3,2		
1	3	116	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	0,7	1	0,0	-2,4		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	2	0,0	-0,5	0,4	11	0,0	-1,4		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,4	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	2	0,0	-0,5	3	11	0,0	-1,4		
1	3	120	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,4	0,3	1	0,0	-1,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	3	0,1	-0,2	0,6	3	0,0	-1,4		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	3	0,1	-0,2	4	3	0,0	-1,4		
1	3	122	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,4	1	0,0	-1,1		
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	-0,1	0,5	9	0,0	-1,3		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	9	0,0	-0,1	4	9	0,0	-1,3		
1	3	130	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,3	1	0,0	-1,1		
			Rara											RaraCls	168,0	1,8	3	-0,2	-1,5	0,9	11	0,1	-2,2		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	0,7	0,1	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	455	9	0,3	1,9	7	11	0,1	-2,2		
1	3	131	Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,3	0,1	-1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,1	0,3	0,7	1	0,1	-1,5		
			Rara											RaraCls	168,0	1,9	9	-0,2	-1,4	1,0	11	0,1	-2,4		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	0,7	0,1	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	450	3	0,3	1,9	7	11	0,1	-2,4		
1	3	132	Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,4	0,1	-1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,1	0,4	0,7	1	0,1	-1,5		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	9	0,0	-0,3	0,9	9	-0,1	0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	-0,1	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	9	0,0	-0,3	73	9	-0,1	0,1		
1	3	136	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,4	1	0,0	0,2		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	-0,1	0,2	3	0,0	0,3		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,5	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	176	3	0,0	1,1	119	9	0,0	0,6		
1	3	138	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	5	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,5	0,0	0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	187	9	-0,1	1,1	133	3	0,0	0,7		
1	3	146	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0			

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t* ^m)	(t)	(t* ^m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm ²	Kg/cm ²	mb	(t* ^m)	(t)	Kg/cm ²	mb	(t* ^m)	(t)	
1	3	155	Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,5	-0,1	1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	160	3	0,0	1,2	292	9	-0,1	1,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,6	0,0	1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	0,5	-0,1	1,8	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,0	3	-0,1	0,1	0,0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,6	-0,1	1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	3	595	Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	-0,1	-6,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	2	0,1	-0,7	2,2	11	-0,1	-6,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-6,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,1	-0,7	2,0	1	-0,1	-6,3	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,5	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,3	2	0,0	-0,5	1,7	8	0,1	-5,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,6	1	0,0	-4,8	
1	3	597	Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,7	-0,1	-6,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	8	0,1	-0,7	2,2	2	-0,1	-6,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	-0,1	-6,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,7	2,0	1	-0,1	-6,1	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,7	0,0	-5,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,3	8	0,0	-0,8	1,8	11	0,0	-5,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,7	1,6	1	0,0	-5,3	
1	3	602	Rara	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,5	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	5	0,0	-0,5	1,7	2	0,0	-5,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,6	1	0,0	-4,8	

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	4	5	Rara												RaraCls	168,0	0,7	8	0,0	-1,9	3,2	8	-0,2	-8,3
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-1,7	-0,2	-7,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	8	0,0	-1,9	23	8	-0,2	-8,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,7	-0,2	-7,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,7	3,0	1	-0,2	-7,6	
1	4	11	Rara											RaraCls	168,0	0,3	5	0,0	-1,0	1,9	5	0,0	-6,4	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,9	0,0	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	5	0,0	-1,0	14	5	0,0	-6,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-5,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,9	1,8	1	0,0	-5,9	
1	4	12	Rara											RaraCls	168,0	0,4	11	0,0	-1,0	1,6	8	0,0	-5,1	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,9	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	11	0,0	-1,0	12	8	0,0	-5,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,9	1,4	1	0,0	-4,6	
1	4	15	Rara											RaraCls	168,0	0,7	2	0,0	-1,8	3,3	2	-0,3	-8,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-1,7	-0,3	-7,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	2	0,0	-1,8	24	2	-0,3	-8,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,7	-0,2	-7,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,7	3,0	1	-0,2	-7,4	
1	4	16	Rara											RaraCls	168,0	0,4	2	0,0	-1,0	1,6	5	0,0	-5,1	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,9	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	2	0,0	-1,0	12	5	0,0	-5,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-4,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,5	1	0,0	-4,6	
1	4	18	Rara											RaraCls	168,0	0,7	2	-0,1	0,0	1,5	5	0,0	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	41	5	-0,1	0,0	11	5	0,0	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	1,3	1	0,0	-4,7	
1	4	19	Rara											RaraCls	168,0	0,8	3	-0,1	0,0	1,5	8	0,0	-5,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	38	3	-0,1	0,0	11	8	0,0	-5,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	1,3	1	0,0	-4,9	
1	4	27	Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,1	1,5	8	0,0	-5,3	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,1	11	5	0,0	-5,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	1,4	1	0,0	-4,7	
1	4	36	Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,1	1,6	8	0,0	-5,4	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	6	0,0	-0,1	12	8	0,0	-5,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	1,4	1	0,0	-4,8	
1	4	42	Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,1	1,6	5	0,0	-5,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	9	0,0	-0,1	12	5	0,0	-5,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	1,4	1	0,0	-4,8	
1	4	43	Rara											RaraCls	168,0	0,6	11	0,0	-0,1	1,4	2	0,0	-5,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	24	8	0,0	-0,1	11	2	0,0	-5,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	-4,3	
1	4	44	Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	0,0	1,4	8	0,0	-5,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	25	3	0,0	0,0	10	8	0,0	-5,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	-4,3	
1	4	52	Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,1	1,4	8	0,0	-4,9	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	9	0,0	-0,1	10	8	0,0	-4,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	1,2	1	0,0	-4,3	
1	4	56	Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	0,0	1,4	8	0,0	-4,9	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	3	0,0	0,0	10	8	0,0	-4,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	-4,3	
1	4	59	Rara											RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,1	1,4	5	0,0	-4,8	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	9	0,0	-0,1	10	5	0,0	-4,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	-4,2	
1	4	60	Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	0,0	1,2	2	0,0	-4,3	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	9	0,0	0,0	9	2	0,0	-4,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-3,6	
1	4	61	Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	0,0	1,3	8	0,0	-4,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	9	0,0	0,0	10	8	0,0	-4,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-3,6	
1	4	69	Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,1	1,1	5	0,0	-4,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	3	0,0	-0,1	9	5	0,0	-4,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	1,0	1	0,0	-3,4	

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)
1	4	73	Rara											RaraCls	168,0	0,6	3	0,0	0,0	1,2	8	0,0	-4,2
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	29	3	0,0	0,0	9	8	0,0	-4,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-3,5
1	4	76	Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-0,1	1,2	5	0,0	-4,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	20	9	0,0	-0,1	9	5	0,0	-4,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-3,5
1	4	77	Rara											RaraCls	168,0	1,4	9	-0,1	-0,2	1,2	3	0,1	-3,6
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	53	9	-0,1	-0,2	9	3	0,1	-3,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,8	1	0,0	-3,0
1	4	78	Rara											RaraCls	168,0	1,5	3	-0,1	-0,2	1,2	9	0,0	-4,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-3,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	56	3	-0,1	-0,2	9	9	0,0	-4,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,9	1	0,0	-3,2
1	4	86	Rara											RaraCls	168,0	0,2	3	0,0	-0,3	0,9	5	0,0	-3,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	3	0,0	-0,3	7	5	0,0	-3,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	0,7	1	0,0	-2,4
1	4	99	Rara											RaraCls	168,0	0,9	3	-0,1	-0,2	0,9	5	0,0	-3,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	3	-0,1	-0,2	7	5	0,0	-3,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,8	1	0,0	-2,5
1	4	107	Rara											RaraCls	168,0	0,7	9	-0,1	-0,2	0,9	5	0,0	-3,0
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	18	9	-0,1	-0,2	7	5	0,0	-3,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,7	1	0,0	-2,5
1	4	108	Rara											RaraCls	168,0	2,5	9	-0,2	-0,2	1,0	5	0,0	-3,2
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-0,3	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	107	9	-0,2	-0,2	7	5	0,0	-3,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,8	1	0,0	-2,4
1	4	109	Rara											RaraCls	168,0	2,7	3	-0,2	-0,3	1,1	8	0,0	-3,6
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	-0,4	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	113	3	-0,2	-0,3	8	8	0,0	-3,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	0,8	1	0,0	-2,7
1	4	117	Rara											RaraCls	168,0	0,2	5	0,0	-0,6	0,5	5	0,0	-1,6
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,4	0,0	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	5	0,0	-0,6	4	5	0,0	-1,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,4	0,4	1	0,0	-1,2
1	4	121	Rara											RaraCls	168,0	0,7	3	-0,1	-0,2	0,6	3	0,0	-1,5
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	3	-0,1	-0,2	4	2	0,0	-1,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	0,4	1	0,0	-1,3
1	4	123	Rara											RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	-0,2	0,6	9	0,0	-1,4
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	9	0,0	-0,2	4	9	0,0	-1,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	0,4	1	0,0	-1,2
1	4	124	Rara											RaraCls	168,0	1,7	3	0,2	-1,6	1,1	5	-0,1	-2,6
			Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	0,6	-0,1	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	443	9	-0,2	1,9	8	5	-0,1	-2,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,3	-0,1	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	-0,1	0,3	0,8	1	-0,1	-1,6
1	4	125	Rara											RaraCls	168,0	1,7	9	0,2	-1,6	1,1	8	-0,1	-2,7
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	0,6	-0,1	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	451	3	-0,2	1,9	8	8	-0,1	-2,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,3	-0,1	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	-0,1	0,3	0,9	1	-0,1	-1,7
1	4	133	Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,4	0,7	3	0,0	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	9	0,0	-0,4	47	3	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	0,2	1	0,0	0,2
1	4	137	Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,8	0,7	5	0,1	0,2
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,3	0,1	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	168	3	0,0	1,1	101	9	0,1	0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,1	0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,1	0,4
1	4	139	Rara											RaraCls	168,0	0,5	5	0,0	-0,1	0,3	8	0,0	0,3
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,1	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	171	9	0,0	1,0	119	3	0,1	0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,2	0,0	0	0,0	0,0
1	4	140	Rara											RaraCls	168,0	1,9	8	0,2	0,9	4,3	9	0,6	-2,1
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	0,7	0,5	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	354	9	0,2	1,4	56	9	0,6	-2,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,4	0,5	-1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,7	1	0,1	0,4	3,4	1	0,5	-1,3
1	4	141	Rara											RaraCls	168,0	2,5	6	0,2	0,6	4,3	6	0,6	-2,1
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,2	0,6	0,5	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	357	3	0,2	1,4	59	3	0,6	-1,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,4	0,5	-1,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,9	1	0,1	0,4	3,7	1	0,5	-1,2
1	4	149	Rara											RaraCls	168,0	1,2	9	0,0	0,0	0,6	3	0,0	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	9	0,0	0,0	37	3	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,							

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,6	1	0,0	-4,9

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t* ^m)	(t)	(t* ^m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t* ^m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t* ^m)	(t)	
1	5	326	Rara											RaraCls	168,0	4,6	9	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	133	9	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,1	1	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
1	5	337	Rara										RaraCls	168,0	2,1	9	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	62	9	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,0	1	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
1	5	354	Rara										RaraCls	168,0	6,3	9	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	182	9	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,7	1	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
1	5	366	Rara										RaraCls	168,0	6,7	9	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	193	9	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,9	1	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica globale sismica dei muri a taglio c.a.

Rett.nro	:	Numerazione dell'elemento verificato come da disegno esecutivo
Filo Iniz	:	Filo iniziale
Filo Fin.	:	Filo finale
Quota In(m)	:	Quota sezione inferiore
Quota Fi(m)	:	Quota sezione superiore
Asc.In(m)	:	Ascissa iniziale
Asc.Fin(m)	:	Ascissa finale
M Ed	:	Inviluppo momento flettente sollecitante di calcolo determinato come previsto dal DM 2008 punto 7.4.4.5.1
N Ed	:	Sforzo normale sollecitante di calcolo determinato come previsto dal DM 2008 punto 7.4.4.5.1
MRd	:	Momento resistente della sezione
Area	:	Area di armatura disposta alle estremità nella sezione del setto
V Ed	:	Taglio sollecitante di calcolo
VRcd	:	Taglio resistente dell'anima compressa (N.T.C. 2008 formula 7.4.4.5.2.2)
VRsd	:	Taglio resistente del meccanismo a trazione (N.T.C. 2008 formula 7.4.4.5.2.2)
VRd,s	:	Taglio resistente per scorrimento lungo piani orizzontali (N.T.C. 2008 formula 7.4.4.5.2.2)
ArmOr	:	Area di armatura orizzontale disposta nel setto
ArmVe	:	Area di armatura Verticale disposta nel setto
Arm.P	:	Area di armatura diagonale disposta nel setto
STATUS VERIF.	:	Flag verifica (OK/NOVER)

MEGA-ELEMENTO Nro: 1 - GR. QUOTE: 1 - AZIONI S.L.V. -																		
							PRESSOFLESSIONE				VERIFICA A TAGLIO							
Rett N.ro	Filo Iniz	Filo Fin.	QuotIn (m)	QuotFi (m)	Asc.In (m)	AscFin (m)	M Ed (t*m)	N Ed (t)	MRd (t*m)	Area cmq	V Ed (t)	VRcd (t)	VRsd (t)	VRd,s (t)	ArmOr cmq/ml	ArmVe cmq	Arm.P cmq	STATUS VERIF.
1	30	130	0,50	13,87	0,00	1,35	7,2	-6,8	89,6	15,8	0,1	159,8	43,4		10,5	5,2	0,0	OK
2	133	12	0,50	13,87	2,15	3,53	7,3	-6,9	91,6	15,8	0,1	162,6	66,2		15,7	5,2	0,0	OK

MEGA-ELEMENTO Nro: 2 - GR. QUOTE: 1 - AZIONI S.L.V. -																		
							PRESSOFLESSIONE				VERIFICA A TAGLIO							
Rett N.ro	Filo Iniz	Filo Fin.	QuotIn (m)	QuotFi (m)	Asc.In (m)	AscFin (m)	M Ed (t*m)	N Ed (t)	MRd (t*m)	Area cmq	V Ed (t)	VRcd (t)	VRsd (t)	VRd,s (t)	ArmOr cmq/ml	ArmVe cmq	Arm.P cmq	STATUS VERIF.
1	28	137	0,50	13,87	0,00	1,38	7,4	-6,9	91,7	15,8	0,2	162,8	66,2		15,7	5,2	0,0	OK
2	135	9	0,50	13,87	2,18	3,53	7,3	-6,8	89,7	15,8	0,2	160,0	65,1		15,7	5,2	0,0	OK

MEGA-ELEMENTO Nro: 3 - GR. QUOTE: 1 - AZIONI S.L.V. -																		
							PRESSOFLESSIONE				VERIFICA A TAGLIO							
Rett N.ro	Filo Iniz	Filo Fin.	QuotIn (m)	QuotFi (m)	Asc.In (m)	AscFin (m)	M Ed (t*m)	N Ed (t)	MRd (t*m)	Area cmq	V Ed (t)	VRcd (t)	VRsd (t)	VRd,s (t)	ArmOr cmq/ml	ArmVe cmq	Arm.P cmq	STATUS VERIF.
1	28	30	0,50	7,04	0,00	2,97	4,6	-17,9	314,6	18,1	3,6	350,5	71,3		7,9	7,8	0,0	OK

MEGA-ELEMENTO Nro: 4 - GR. QUOTE: 1 - AZIONI S.L.V. -																		
							PRESSOFLESSIONE				VERIFICA A TAGLIO							
Rett N.ro	Filo Iniz	Filo Fin.	QuotIn (m)	QuotFi (m)	Asc.In (m)	AscFin (m)	M Ed (t*m)	N Ed (t)	MRd (t*m)	Area cmq	V Ed (t)	VRcd (t)	VRsd (t)	VRd,s (t)	ArmOr cmq/ml	ArmVe cmq	Arm.P cmq	STATUS VERIF.
1	9	12	0,50	7,04	0,00	2,97	4,4	-17,8	314,7	18,1	3,9	350,5	71,3		7,9	7,8	0,0	OK

VERIFICA SISMICA TRAVI DI COLLEGAMENTO MEGA-ELEMENTO: 1 - AZIONI S.L.V. -																	
				FLESSIONE					VERIFICA A TAGLIO								
Sez. N.ro	Ascissa (m)	QuotaIn (m)	QuotaFin (m)	Co Nr	M Ed (t*m)	ef% 100	ec% 100	Area cmq	Co Nr	V Ed (t)	VRcd (t)	VRsd (t)	VRdP (t)	AfRete cmq/ml	Arm X cmq	Ang AfX	STATUS VERIF.
1	1,40	0,50	2,04	22	-0,4	0	-1	2,3	23	3,0	138,1	3,1	0,0	0,24	0,00	63	VERIF.
1	1,40	4,44	13,87	14	10,4	2	-1	2,3	14	-1,2	855,0	1,3	0,0	0,02	0,00	85	VERIF.
2	1,80	0,50	2,04	22	-0,5	0	-1	2,3	26	-1,0	138,1	1,1	0,0	0,09	0,00	63	VERIF.
2	1,80	4,44	13,87	15	13,2	2	-1	2,3	19	2,9	855,0	3,0	0,0	0,04	0,00	85	VERIF.
3	2,10	0,50	2,04	15	-0,4	0	-1	2,3	26	-2,9	138,1	3,0	0,0	0,23	0,00	63	VERIF.
3	2,10	4,44	13,87	15	12,3	2	-1	2,3	19	3,4	855,0	3,5	0,0	0,04	0,00	85	VERIF.

VERIFICA SISMICA TRAVI DI COLLEGAMENTO MEGA-ELEMENTO: 2 - AZIONI S.L.V. -																	
				FLESSIONE					VERIFICA A TAGLIO								
Sez.	Ascissa	QuotaIn	QuotaFin	Co	M Ed	ef%	ec%	Area	Co	V Ed	VRcd	VRsd	VRdP	AfRete	Arm X	Ang	STATUS
N.ro	(m)	(m)	(m)	Nr	(t*m)	100	100	cmq	Nr	(t)	(t)	(t)	(t)	cmq/ml	cmq	AfX	VERIF.
1	1,43	0,50	3,84	18	-1,3	0	-1	2,3	27	2,5	301,6	2,6	0,0	0,09	0,00	77	VERIF.
1	1,43	4,34	13,87	18	8,9	2	-1	2,3	15	1,1	864,1	1,2	0,0	0,01	0,00	85	VERIF.
2	1,83	0,50	3,84	18	-1,6	1	-1	2,3	22	-1,2	301,6	1,3	0,0	0,04	0,00	77	VERIF.
2	1,83	4,34	13,87	19	11,8	2	-1	2,3	15	3,6	864,1	3,7	0,0	0,04	0,00	85	VERIF.
3	2,13	0,50	3,84	19	-1,3	0	-1	2,3	22	-1,1	301,6	1,2	0,0	0,04	0,00	77	VERIF.
3	2,13	4,34	13,87	19	10,6	2	-1	2,3	15	4,0	864,1	4,1	0,0	0,05	0,00	85	VERIF.

VERIFICA SISMICA TRAVI DI COLLEGAMENTO MEGA-ELEMENTO: 5 - AZIONI S.L.V. -																	
				FLESSIONE					VERIFICA A TAGLIO								
Sez.	Ascissa	QuotaIn	QuotaFin	Co	M	ef%	ec%	Area	Co	V	VRcd	VRsd	VRdP	AfRete	Arm	Ang	STATUS
N.ro	(m)	(m)	(m)	Nr	(t*m)	100	100	cmq	Nr	(t)	(t)	(t)	(t)	cmq/ml	cmq	AfX	VERIF.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa VERIFICHE DI DUTTILITÀ ASTE IN C.A. - TRAVI ELEVAZIONE, PILASTRI e GERARCHIE TRAVE COLONNA.

Filo Iniziale	: Numero del filo iniziale
Filo Finale	: Numero del filo finale
Quota Iniziale	: Altezza del nodo iniziale
Quota Finale	: Altezza del nodo finale
Tratto	: Numero della suddivisione dell'elemento. Se l'elemento è unico, ovvero non suddiviso in più tratti, la colonna è bianca
Sez.	: Numero della sezione in archivio
Bas	: Base della sezione
Alt	: Altezza della sezione
GRd	: Coefficiente di amplificazione dei momenti resistenti per il calcolo del taglio di progetto
Passo	: Passo staffe
Lun	: Lunghezza del tratto da staffare

Travi

G	: carichi permanenti distribuiti
$g+s*q$: carichi permanenti più aliquota sismica dei carichi variabili distribuiti
Concio	: i = iniziale; c = campata; f = finale
MRu+, MRu-	: Momenti resistenti positivi e negativi
x/d	: posizione adimensionalizzata dell'asse neutro
Vmax, Vmin	: Valore massimo e minimo del taglio di progetto
VRcd	: Taglio resistente del calcestruzzo
VRsd	: Taglio resistente dell'acciaio
SovrRes	: Taglio Sovraresistente calcolato in base ai momenti resistenti della trave
con $q=1$: Taglio calcolato utilizzando lo spettro elastico ovvero con $q=1$
Limite	: Segnala quale taglio è stato utilizzato come limite per la verifica: SovRes -> Taglio SovraResistente $q=1$ -> Taglio da spettro elastico

Pilastri

Concio	: i = iniziale; c = campata; f = finale
α_x e α_y	: coefficienti di sovraresistenza del momento di verifica del pilastro in direzione X e Y
α_x*M_x , M_y , N	: Sollecitazioni di progetto per il sisma in direzione X
M_x , α_y*M_y , N	: Sollecitazioni di progetto per il sisma in direzione Y
MRux, MRuy	: Momenti resistenti del pilastro nelle due direzioni
V_x , V_y	: Tagli di progetto calcolati dai momenti resistenti del pilastro, amplificati del coefficiente gRd. Al fine della verifica, i due tagli di progetto, vengono considerati agenti indipendentemente e vengono accoppiati con il taglio di calcolo in direzione ortogonale
V_{Rxd} , V_{Ryd}	: Taglio resistente in direzione X e Y . I tagli resistenti possono essere riferiti o al cls o alle staffe in base a quale materiale ha un coefficiente di impegno maggiore
Limite	: Segnala quale taglio è stato utilizzato come limite per la verifica: Svr -> Taglio SovraResistente $q=1$ -> Taglio da spettro elastico

Riepilogo taglio

Pilastri

Tagli Analisi	: Tagli di calcolo determinati dalla risoluzione della struttura con lo spettro di progetto
Tagli Progetto	: Tagli di progetto che soddisfano le gerarchie di resistenza utilizzati per la verifica. I tagli sono calcolati con le formule di gerarchia di resistenza ma, a scelta dell'utente, possono essere limitati superiormente dai tagli provenienti dall'analisi con lo spettro elastico ($q=1$). Dapprima si effettuano le due verifiche con i tagli progetto agenti indipendentemente, successivamente vengono combinati con i tagli di calcolo dell'analisi agenti in direzione ortogonale
Tagli Resisten. calcestruzzo	: Taglio resistente in direzione X e Y riferito alla crisi calcestruzzo del calcestruzzo calcolato con la formula [4.1.19] del DM 2008
Coeff.	: Coefficiente di impegno a taglio del cls. La sezione è verificata se il coefficiente è minore di 1
Tagli Resisten. Staffe	: Taglio resistente in direzione X e Y riferito alla crisi delle staffe calcolato con la formula [4.1.18] del DM 2008
Coeff.	: Coefficiente di impegno a taglio delle staffe. La sezione è verificata se il coefficiente è minore di 1
Tagli con $q=1$: Tagli calcolati con lo spettro SLV elastico ($q=1$)

Tagli SovraRes : Tagli calcolati dai momenti resistenti del pilastro amplificati del coefficiente gRd

Gerarchia Trave-Colonna

Nodo3d : Numero del nodo dove si effettua il controllo di gerarchia
 Filo, Quota : Numero del filo e quota del nodo in esame
 PillInf, PillSup : Numero del pilastro inferiore e superiore collegati al Nodo3d
 TravX+; TravX- : Numero delle travi in direzione X collegate al Nodo3d
 TravY+; TravY- : Numero delle travi in direzione Y collegate al Nodo3d
 SMxc,pl,Rd : Sommatoria dei momenti plastici delle colonne in direzione X
 gSMxb,pl,Rd : Sommatoria dei momenti plastici delle travi in direzione X amplificate del coefficiente di sovrarresistenza
 SMyc,pl,Rd : Sommatoria dei momenti plastici delle colonne in direzione Y
 gSMyb,pl,Rd : Sommatoria dei momenti plastici delle travi in direzione Y amplificate del coefficiente di sovrarresistenza
 Flag Verifica : Flag di controllo (SMyc,pl,Rd > gSMyb,pl,Rd) :
 - "OK" = Gerarchia della resistenza soddisfatta
 - "Elastico" = Colonna protetta dalla plasticizzazione anticipata in quanto sovrarresistente rispetto all'azione sismica elastica ($q=1$)

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																		
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																		
Trave	Filo	Quota (m)	Asse X						Asse Y						N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m				
Asta: 29	9	2,04	0	2365	2365	13788		1168	10	7794	7804	10585		5779	71	74601		1
	205	2,04	0	2365	2365	13788		1168	12	7794	7805	10585		5779	71	74601		OK
Asta: 30	28	2,04	0	2365	2365	13788		1168	10	7794	7804	10585		5779	69	74601		1
	208	2,04	0	2365	2365	13788		1168	12	7794	7806	10585		5779	69	74601		OK
Asta: 31	110	2,04	0	4734	4734	13788		1168	13	7794	7806	10585		5779	65	74601		1
	215	2,04	0	4734	4734	13788		1168	2	7794	7795	10585		5779	65	74601		OK
Asta: 32	205	2,04	0	4725	4725	13788		1168	3	7794	7797	10585		5779	66	74601		1
	110	2,04	0	4725	4725	13788		1168	14	7794	7808	10585		5779	66	74601		OK
Asta: 33	215	2,04	0	2362	2362	13788		1168	11	7794	7805	10585		5779	71	74601		1
	12	2,04	0	2362	2362	13788		1168	11	7794	7805	10585		5779	71	74601		OK
Asta: 34	108	2,04	0	4734	4734	13788		1168	13	7794	7807	10585		5779	63	74601		1
	211	2,04	0	4734	4734	13788		1168	2	7794	7796	10585		5779	63	74601		OK
Asta: 35	208	2,04	0	4724	4724	13788		1168	4	7794	7797	10585		5779	64	74601		1
	108	2,04	0	4724	4724	13788		1168	15	7794	7808	10585		5779	64	74601		OK
Asta: 36	211	2,04	0	2362	2362	13788		1168	12	7794	7805	10585		5779	69	74601		1
	30	2,04	0	2362	2362	13788		1168	11	7794	7805	10585		5779	69	74601		OK
Asta: 37	9	2,04	0	1985	1986	13788		1168	13	9820	9832	10585		5779	66	74601		1
	26	2,04	0	1985	1986	13788		1168	13	9820	9833	10585		5779	66	74601		OK
Asta: 38	12	2,04	0	1985	1986	13788		1168	14	9820	9834	10585		5779	88	74601		1
	25	2,04	0	1985	1986	13788		1168	12	9820	9832	10585		5779	88	74601		OK
Asta: 39	4	2,04	0	3971	3971	13788		1168	10	9820	9829	10585		5779	61	74601		1
	27	2,04	0	3971	3971	13788		1168	3	9820	9823	10585		5779	61	74601		OK
Asta: 40	26	2,04	0	3971	3971	13788		1168	2	9820	9821	10585		5779	62	74601		1
	4	2,04	0	3971	3971	13788		1168	11	9820	9831	10585		5779	62	74601		OK
Asta: 41	27	2,04	0	1985	1986	13788		1168	13	9820	9833	10585		5779	65	74601		1
	28	2,04	0	1985	1986	13788		1168	13	9820	9833	10585		5779	65	74601		OK
Asta: 44	13	2,04	0	1985	1986	13788		1168	12	9820	9831	10585		5779	91	74601		1
	30	2,04	0	1985	1986	13788		1168	15	9820	9834	10585		5779	91	74601		OK
Asta: 57	9	4,54	0	2364	2364	13788		1168	8	7794	7802	10585		5779	32	74601		1
	205	4,54	0	2364	2364	13788		1168	14	7794	7808	10585		5779	32	74601		OK

NUOVO EDIFICIO POLIVALENTE E NUOVO INGRESSO AL PLESSO DIDATTICO DELLA FACOLTÀ DI ARCHITETTURA
 PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE - BLOCCO B - FASCICOLO DEI CALCOLI

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																	
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																	
Trave	Filo	Quota (m)	VG(kg)	VE(kg)	Asse X Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Asse Y Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	N(kg)	Npl(kg)	FI ClasProf. STATUS
Asta: 58	9	4,54	0	1985	1985	13788		1168	14	9820	9833	10585		5779	78	74601	1
	26	4,54	0	1985	1985	13788		1168	13	9820	9832	10585		5779	78	74601	OK
Asta: 59	28	4,54	0	2364	2364	13788		1168	8	7794	7802	10585		5779	31	74601	1
	208	4,54	0	2364	2364	13788		1168	14	7794	7808	10585		5779	31	74601	OK
Asta: 60	208	4,54	0	4725	4725	13788		1168	9	7794	7803	10585		5779	17	74601	1
	108	4,54	0	4725	4725	13788		1168	20	7794	7814	10585		5779	17	74601	OK
Asta: 61	108	4,54	0	4737	4737	13788		1168	17	7794	7811	10585		5779	17	74601	1
	211	4,54	0	4737	4737	13788		1168	6	7794	7800	10585		5779	17	74601	OK
Asta: 62	211	4,54	0	2361	2361	13788		1168	13	7794	7807	10585		5779	33	74601	1
	30	4,54	0	2361	2361	13788		1168	9	7794	7803	10585		5779	33	74601	OK
Asta: 63	205	4,54	0	4728	4728	13788		1168	8	7794	7802	10585		5779	17	74601	1
	110	4,54	0	4728	4728	13788		1168	19	7794	7813	10585		5779	17	74601	OK
Asta: 64	110	4,54	0	4734	4734	13788		1168	17	7794	7811	10585		5779	17	74601	1
	215	4,54	0	4734	4734	13788		1168	6	7794	7800	10585		5779	17	74601	OK
Asta: 65	215	4,54	0	2362	2362	13788		1168	13	7794	7807	10585		5779	35	74601	1
	12	4,54	0	2362	2362	13788		1168	9	7794	7803	10585		5779	35	74601	OK
Asta: 66	12	4,54	0	1985	1985	13788		1168	11	9820	9831	10585		5779	89	74601	1
	25	4,54	0	1985	1985	13788		1168	15	9820	9835	10585		5779	89	74601	OK
Asta: 69	27	4,54	0	1985	1985	13788		1168	12	9820	9832	10585		5779	72	74601	1
	28	4,54	0	1985	1985	13788		1168	14	9820	9834	10585		5779	72	74601	OK
Asta: 71	13	4,54	0	1985	1985	13788		1168	15	9820	9835	10585		5779	83	74601	1
	30	4,54	0	1985	1985	13788		1168	11	9820	9831	10585		5779	83	74601	OK
Asta: 83	4	7,04	0	3971	3971	13788		1168	14	9820	9834	10585		5779	0	74601	1
	26	7,04	0	3971	3971	13788		1168	27	9820	9847	10585		5779	0	74601	OK
Asta: 84	7	7,04	0	3969	3969	13788		1168	19	9820	9838	10585		5779	0	74601	1
	13	7,04	0	3969	3969	13788		1168	32	9820	9851	10585		5779	0	74601	OK
Asta: 85	81	7,04	0	7574	7574	32913		4451	116	12060	12176	13300		9271	0	142086	1
	87	7,04	0	7574	7574	32913		4451	25	12060	12085	13300		9271	0	142086	OK
Asta: 86	242	7,04	0	5786	5786	32913		4451	148	12050	12198	13300		9271	0	142086	1
	84	7,04	0	5786	5786	32913		4451	29	12050	12079	13300		9271	0	142086	OK
Asta: 87	79	7,04	0	6310	6310	13788		1160	160	5633	5793	8891		4345	0	68734	1
	238	7,04	0	6310	6310	13788		1160	152	5633	5785	8891		4345	0	68734	OK
Asta: 88	277	7,04	0	3447	3447	13788		1160	93	5666	5759	8891		4345	0	68734	1
	245	7,04	0	3447	3447	13788		1160	79	5666	5745	8891		4345	0	68734	OK
Asta: 89	84	7,04	6	2446	2452	7484		1284	1	1223	1224	7484		1284	-351	40726	1
	62	7,91	6	2446	2452	7484		1284	8	1223	1231	7484		1284	-337	40726	OK
Asta: 90	96	7,04	3	2445	2448	7484		1284	4	1223	1227	7484		1284	-575	40726	1
	63	7,91	3	2446	2448	7484		1284	3	1223	1226	7484		1284	-561	40726	OK
Asta: 91	63	7,91	4	2442	2446	7484		1283	7	1221	1229	7484		1283	-558	40726	1
	102	7,04	4	2442	2445	7484		1282	0	1221	1221	7484		1282	-572	40726	OK
Asta: 92	62	7,91	4	2437	2440	7484		1280	8	1218	1226	7484		1280	-997	40726	1
	90	7,04	4	2436	2440	7484		1279	0	1218	1219	7484		1279	-1011	40726	OK
Asta: 93	25	7,04	0	6622	6622	25730		3280	592	11109	11701	19417		16457	0	140936	1
	199	7,04	0	6622	6622	25730		3280	634	11109	11743	19417		16457	0	140936	OK
Asta: 94	87	7,04	7	2446	2453	7484		1285	1	1223	1224	7484		1285	-355	40726	1
	66	7,91	7	2445	2452	7484		1284	8	1223	1231	7484		1284	-345	40726	OK
Asta: 95	99	7,04	3	2446	2449	7484		1285	4	1223	1227	7484		1285	-453	40726	1
	65	7,91	3	2446	2449	7484		1285	3	1223	1226	7484		1285	-439	40726	OK
Asta: 96	65	7,91	4	2441	2444	7484		1282	7	1220	1228	7484		1282	-584	40726	1
	105	7,04	4	2440	2444	7484		1281	0	1220	1220	7484		1281	-598	40726	OK

Prof. Arch. Giacomo Tempesta

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																		
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																		
Trave		Filo	Quota (m)	Asse X					Asse Y					N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS	
				VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m			
Asta:	97	66	7,91	5	2436	2441	7484		1279	7	1218	1226	7484		1279	-970	40726	1
		93	7,04	5	2436	2440	7484		1279	0	1218	1218	7484		1279	-984	40726	OK
Asta:	98	9	7,04	0	6567	6567	25730		3247	53	13319	13371	14049		9875	0	122341	1
		205	7,04	0	6567	6567	25730		3247	89	13319	13408	14049		9875	0	122341	OK
Asta:	99	110	7,04	0	13155	13155	25730		3247	14	13319	13333	14049		9875	0	122341	1
		215	7,04	0	13155	13155	25730		3247	4	13319	13323	14049		9875	0	122341	OK
Asta:	100	12	7,04	0	1985	1985	13788		1168	7	9820	9827	10585		5779	0	74601	1
		25	7,04	0	1985	1985	13788		1168	19	9820	9838	10585		5779	0	74601	OK
Asta:	101	25	7,04	0	3972	3972	13788		1168	19	9820	9839	10585		5779	0	74601	1
		7	7,04	0	3972	3972	13788		1168	6	9820	9825	10585		5779	0	74601	OK
Asta:	102	13	7,04	0	6622	6622	25730		3280	597	11109	11706	19417		16457	0	140936	1
		200	7,04	0	6622	6622	25730		3280	639	11109	11748	19417		16457	0	140936	OK
Asta:	103	13	7,04	0	1985	1985	13788		1168	16	9820	9836	10585		5779	0	74601	1
		30	7,04	0	1985	1985	13788		1168	10	9820	9830	10585		5779	0	74601	OK
Asta:	104	30	7,04	0	6562	6562	25730		3247	55	13319	13374	14049		9875	0	122341	1
		211	7,04	0	6562	6562	25730		3247	91	13319	13410	14049		9875	0	122341	OK
Asta:	105	108	7,04	0	13118	13118	25730		3247	16	13319	13335	14049		9875	0	122341	1
		208	7,04	0	13118	13118	25730		3247	34	13319	13353	14049		9875	0	122341	OK
Asta:	106	28	7,04	0	1985	1985	13788		1168	9	9820	9829	10585		5779	0	74601	1
		27	7,04	0	1985	1985	13788		1168	17	9820	9837	10585		5779	0	74601	OK
Asta:	107	27	7,04	0	3971	3971	13788		1168	24	9820	9844	10585		5779	0	74601	1
		4	7,04	0	3971	3971	13788		1168	11	9820	9831	10585		5779	0	74601	OK
Asta:	108	26	7,04	0	1985	1985	13788		1168	18	9820	9837	10585		5779	0	74601	1
		9	7,04	0	1985	1985	13788		1168	9	9820	9828	10585		5779	0	74601	OK
Asta:	109	26	7,04	0	6570	6570	25730		3247	359	6659	7018	14049		9875	0	122341	1
		206	7,04	0	6570	6570	25730		3247	395	6659	7054	14049		9875	0	122341	OK
Asta:	112	9	7,04	0	2715	2715	13788		1168	268	7535	7803	10585		5779	0	74601	1
		277	7,04	0	2715	2715	13788		1168	287	7535	7822	10585		5779	0	74601	OK
Asta:	113	27	7,04	0	6570	6570	25730		3247	315	6659	6975	14049		9875	0	122341	1
		207	7,04	0	6570	6570	25730		3247	352	6659	7011	14049		9875	0	122341	OK
Asta:	114	12	7,04	0	2686	2686	13788		1168	254	7491	7745	10585		5779	0	74601	1
		274	7,04	0	2686	2686	13788		1168	274	7491	7765	10585		5779	0	74601	OK
Asta:	115	28	7,04	0	1983	1983	13788		1168	219	5485	5704	10585		5779	0	74601	1
		114	7,04	0	1983	1983	13788		1168	246	5485	5731	10585		5779	0	74601	OK
Asta:	117	30	7,04	0	6622	6622	25730		3280	626	11109	11735	19417		16457	0	140936	1
		201	7,04	0	6622	6622	25730		3280	668	11109	11777	19417		16457	0	140936	OK
Asta:	118	12	7,04	0	6622	6622	25730		3280	618	11109	11727	19417		16457	0	140936	1
		198	7,04	0	6622	6622	25730		3280	660	11109	11768	19417		16457	0	140936	OK
Asta:	120	30	7,04	0	1983	1983	13788		1168	220	5528	5747	10585		5779	0	74601	1
		116	7,04	0	1983	1983	13788		1168	246	5528	5774	10585		5779	0	74601	OK
Asta:	121	172	7,04	0	24599	24599	32913		4451	144	12060	12204	13300		9271	0	142086	1
		81	7,04	0	24599	24599	32913		4451	116	12060	12176	13300		9271	0	142086	OK
Asta:	122	5	7,04	0	9014	9014	32913		4451	521	6274	6795	13300		9271	0	142086	1
		221	7,04	0	9014	9014	32913		4451	552	6274	6826	13300		9271	0	142086	OK
Asta:	134	155	7,04	0	8939	8939	32913		4451	615	6247	6862	13300		9271	0	142086	1
		202	7,04	0	8939	8939	32913		4451	467	6247	6714	13300		9271	0	142086	OK
Asta:	135	154	7,04	0	9004	9004	32913		4451	618	6249	6867	13300		9271	0	142086	1
		209	7,04	0	9004	9004	32913		4451	456	6249	6706	13300		9271	0	142086	OK
Asta:	139	192	7,04	0	6557	6557	25730		3233	194	5064	5259	11901		7503	0	114903	1

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																	
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																	
Trave		Filo	Quota (m)	Asse X					Asse Y					N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS
				VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m		
	87		7,04	0	6557	6557	25730		3233	160	5064	5225	11901		7503	0	114903 OK
Asta:	148	196	7,04	0	9029	9029	32913		4451	549	6247	6796	13300		9271	0	142086 1
		2	7,04	0	9029	9029	32913		4451	523	6247	6770	13300		9271	0	142086 OK
Asta:	152	195	7,04	0	6557	6557	25730		3233	162	5064	5227	11901		7503	0	114903 1
		105	7,04	0	6557	6557	25730		3233	128	5064	5193	11901		7503	0	114903 OK
Asta:	153	193	7,04	0	6557	6557	25730		3233	199	5064	5263	11901		7503	0	114903 1
		93	7,04	0	6557	6557	25730		3233	165	5064	5229	11901		7503	0	114903 OK
Asta:	154	194	7,04	0	6557	6557	25730		3233	177	5064	5241	11901		7503	0	114903 1
		99	7,04	0	6557	6557	25730		3233	143	5064	5207	11901		7503	0	114903 OK
Asta:	169	222	7,04	0	9099	9099	32913		4451	456	6274	6731	13300		9271	0	142086 1
		154	7,04	0	9099	9099	32913		4451	607	6274	6881	13300		9271	0	142086 OK
Asta:	172	205	7,04	0	13138	13138	25730		3247	14	13319	13333	14049		9875	0	122341 1
		110	7,04	0	13138	13138	25730		3247	4	13319	13323	14049		9875	0	122341 OK
Asta:	178	208	7,04	0	6572	6572	25730		3247	91	13319	13410	14049		9875	0	122341 1
		28	7,04	0	6572	6572	25730		3247	55	13319	13374	14049		9875	0	122341 OK
Asta:	180	211	7,04	0	13159	13159	25730		3247	29	13319	13348	14049		9875	0	122341 1
		108	7,04	0	13159	13159	25730		3247	11	13319	13330	14049		9875	0	122341 OK
Asta:	183	212	7,04	0	6570	6570	25730		3247	353	6659	7012	14049		9875	0	122341 1
		25	7,04	0	6570	6570	25730		3247	316	6659	6976	14049		9875	0	122341 OK
Asta:	184	213	7,04	0	6570	6570	25730		3247	397	6659	7057	14049		9875	0	122341 1
		13	7,04	0	6570	6570	25730		3247	361	6659	7020	14049		9875	0	122341 OK
Asta:	186	215	7,04	0	6563	6563	25730		3247	92	13319	13411	14049		9875	0	122341 1
		12	7,04	0	6563	6563	25730		3247	55	13319	13374	14049		9875	0	122341 OK
Asta:	197	210	7,04	0	8998	8998	32913		4451	457	6249	6707	13300		9271	0	142086 1
		155	7,04	0	8998	8998	32913		4451	618	6249	6867	13300		9271	0	142086 OK
Asta:	210	114	7,04	0	2499	2499	13788		1160	189	4125	4314	8891		4345	0	68734 1
		154	7,04	0	2499	2499	13788		1160	170	4125	4295	8891		4345	0	68734 OK
Asta:	211	116	7,04	0	2543	2543	13788		1160	193	4157	4350	8891		4345	0	68734 1
		155	7,04	0	2543	2543	13788		1160	174	4157	4331	8891		4345	0	68734 OK
Asta:	237	84	8,78	5	2438	2443	7484		1280	2	1219	1221	7484		1280	-970	40726 1
		62	7,91	5	2438	2443	7484		1280	5	1219	1224	7484		1280	-984	40726 OK
Asta:	238	96	8,78	4	2443	2447	7484		1283	4	1222	1226	7484		1283	-549	40726 1
		63	7,91	4	2443	2447	7484		1283	3	1221	1224	7484		1283	-562	40726 OK
Asta:	239	66	7,91	4	2446	2450	7484		1284	6	1223	1229	7484		1284	-343	40726 1
		93	8,78	4	2446	2450	7484		1284	1	1223	1224	7484		1284	-332	40726 OK
Asta:	240	84	8,78	0	1986	1986	13788		1168	2	9822	9824	10585		5779	294	74601 1
		90	8,78	0	1986	1986	13788		1168	24	9822	9846	10585		5779	294	74601 OK
Asta:	241	90	8,78	0	1985	1986	13788		1168	59	9820	9878	10585		5779	-302	74601 1
		96	8,78	0	1985	1986	13788		1168	85	9820	9905	10585		5779	-302	74601 OK
Asta:	242	96	8,78	0	1985	1985	13788		1168	14	9820	9833	10585		5779	209	74601 1
		102	8,78	0	1985	1985	13788		1168	12	9820	9832	10585		5779	209	74601 OK
Asta:	243	87	8,78	4	2438	2442	7484		1280	2	1219	1221	7484		1280	-941	40726 1
		66	7,91	4	2437	2441	7484		1280	5	1219	1224	7484		1280	-955	40726 OK
Asta:	250	99	8,78	4	2442	2446	7484		1282	4	1221	1225	7484		1282	-574	40726 1
		65	7,91	4	2441	2445	7484		1282	3	1221	1224	7484		1282	-588	40726 OK
Asta:	251	87	8,78	0	1985	1986	13788		1168	2	9820	9822	10585		5779	286	74601 1
		93	8,78	0	1985	1986	13788		1168	24	9820	9844	10585		5779	286	74601 OK
Asta:	252	93	8,78	1	1985	1986	13788		1168	59	9820	9878	10585		5779	-307	74601 1
		99	8,78	1	1985	1986	13788		1168	85	9820	9905	10585		5779	-307	74601 OK

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																			
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																			
Trave		Filo	Quota (m)	Asse X						Asse Y						N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m					
Asta: 253	99	8,78	0	1985	1985	13788		1168	12	9820	9832	10585		5779	240	74601		1	
	105	8,78	0	1985	1985	13788		1168	14	9820	9834	10585		5779	240	74601		OK	
Asta: 254	65	7,91	3	2446	2449	7484		1284	3	1223	1226	7484		1284	-422	40726		1	
	105	8,78	3	2446	2449	7484		1285	4	1223	1227	7484		1285	-408	40726		OK	
Asta: 257	62	7,91	5	2446	2451	7484		1285	6	1223	1229	7484		1285	-333	40726		1	
	90	8,78	5	2446	2450	7484		1284	1	1223	1224	7484		1284	328	40726		OK	
Asta: 258	63	7,91	4	2446	2450	7484		1284	3	1223	1226	7484		1284	-547	40726		1	
	102	8,78	4	2446	2450	7484		1284	4	1223	1227	7484		1284	-533	40726		OK	
Asta: 275	84	8,78	4	2446	2450	7484		1284	11	1223	1234	7484		1284	497	40726		1	
	62	9,65	4	2445	2449	7484		1284	4	1223	1226	7484		1284	510	40726		OK	
Asta: 276	96	8,78	4	2446	2449	7484		1284	5	1223	1228	7484		1284	-755	40726		1	
	63	9,65	4	2445	2449	7484		1284	2	1223	1224	7484		1284	-741	40726		OK	
Asta: 277	65	9,65	5	2446	2451	7484		1284	3	1223	1225	7484		1284	-377	40726		1	
	105	8,78	5	2446	2451	7484		1284	10	1223	1233	7484		1284	-391	40726		OK	
Asta: 278	87	8,78	5	2445	2450	7484		1284	11	1223	1234	7484		1284	485	40726		1	
	66	9,65	5	2445	2450	7484		1284	4	1222	1226	7484		1284	499	40726		OK	
Asta: 279	99	8,78	4	2446	2450	7484		1285	5	1223	1228	7484		1285	-645	40726		1	
	65	9,65	4	2445	2449	7484		1284	2	1223	1225	7484		1284	-632	40726		OK	
Asta: 280	66	9,65	6	2431	2437	7484		1276	5	1215	1220	7484		1276	-1175	40726		1	
	93	8,78	6	2430	2436	7484		1276	2	1215	1217	7484		1276	-1188	40726		OK	
Asta: 281	62	9,65	5	2430	2436	7484		1276	5	1215	1220	7484		1276	-1202	40726		1	
	90	8,78	5	2430	2435	7484		1276	2	1215	1217	7484		1276	-1215	40726		OK	
Asta: 282	63	9,65	3	2446	2449	7484		1284	2	1223	1225	7484		1284	-356	40726		1	
	102	8,78	3	2446	2449	7484		1285	10	1223	1232	7484		1285	-370	40726		OK	
Asta: 284	84	10,52	2	2673	2675	7484		1284	12	1336	1348	7484		1284	1156	40726		1	
	62	11,28	2	2673	2675	7484		1284	4	1337	1341	7484		1284	1168	40726		OK	
Asta: 285	62	11,28	2	2634	2635	7484		1265	13	1317	1330	7484		1265	-2821	40726		1	
	90	10,52	2	2633	2635	7484		1265	6	1317	1322	7484		1265	-2833	40726		OK	
Asta: 286	63	11,28	1	2673	2675	7484		1284	2	1337	1339	7484		1284	967	40726		1	
	102	10,52	1	2674	2675	7484		1284	9	1337	1346	7484		1284	958	40726		OK	
Asta: 287	96	10,52	0	2647	2648	7484		1272	0	1324	1324	7484		1272	-1820	40726		1	
	63	11,28	0	2648	2648	7484		1272	7	1324	1331	7484		1272	-1808	40726		OK	
Asta: 290	9	10,52	0	1524	1524	13788		1168	116	7535	7651	10585		5779	0	74601		1	
	245	10,52	0	1524	1524	13788		1168	150	7535	7685	10585		5779	0	74601		OK	
Asta: 291	65	11,28	1	2674	2675	7484		1284	2	1337	1339	7484		1284	938	40726		1	
	105	10,52	1	2673	2674	7484		1284	9	1336	1346	7484		1284	928	40726		OK	
Asta: 292	99	10,52	2	2646	2648	7484		1271	0	1323	1323	7484		1271	-1884	40726		1	
	65	11,28	2	2647	2648	7484		1272	7	1323	1331	7484		1272	-1872	40726		OK	
Asta: 293	66	11,28	4	2631	2635	7484		1264	13	1316	1328	7484		1264	-2887	40726		1	
	93	10,52	4	2631	2634	7484		1264	6	1315	1321	7484		1264	-2899	40726		OK	
Asta: 294	4	10,52	0	3971	3971	13788		1168	2	9820	9822	10585		5779	0	74601		1	
	27	10,52	0	3971	3971	13788		1168	11	9820	9830	10585		5779	0	74601		OK	
Asta: 295	26	10,52	0	6570	6570	25730		3247	433	6659	7092	14049		9875	0	122341		1	
	206	10,52	0	6570	6570	25730		3247	469	6659	7128	14049		9875	0	122341		OK	
Asta: 299	25	10,52	0	6622	6622	25730		3280	627	11109	11736	19417		16457	0	140936		1	
	199	10,52	0	6622	6622	25730		3280	669	11109	11777	19417		16457	0	140936		OK	
Asta: 300	13	10,52	0	6622	6622	25730		3280	625	11109	11734	19417		16457	0	140936		1	
	200	10,52	0	6622	6622	25730		3280	667	11109	11775	19417		16457	0	140936		OK	
Asta: 301	12	10,52	0	1515	1515	13788		1168	117	7491	7608	10585		5779	0	74601		1	
	238	10,52	0	1515	1515	13788		1168	151	7491	7642	10585		5779	0	74601		OK	

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																		
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																		
Trave	Filo	Quota (m)	VG(kg)	VE(kg)	Asse X				Asse Y					N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS	
					Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m				
Asta: 302	30	10,52	0	6622	6622	25730		3280	649	11109	11758	19417		16457	0	140936	1	
	201	10,52	0	6622	6622	25730		3280	691	11109	11800	19417		16457	0	140936	OK	
Asta: 303	87	10,52	4	2673	2677	7484		1284	12	1336	1348	7484		1284	1092	40726	1	
	66	11,28	4	2672	2676	7484		1284	4	1336	1341	7484		1284	1104	40726	OK	
Asta: 304	12	10,52	0	6622	6622	25730		3280	699	11109	11808	19417		16457	0	140936	1	
	198	10,52	0	6622	6622	25730		3280	741	11109	11850	19417		16457	0	140936	OK	
Asta: 306	25	10,52	0	3972	3972	13788		1168	42	9820	9861	10585		5779	0	74601	1	
	7	10,52	0	3972	3972	13788		1168	28	9820	9848	10585		5779	0	74601	OK	
Asta: 307	105	10,52	7	2445	2452	7484		1284	5	1223	1228	7484		1284	-634	40726	1	
	65	9,65	7	2445	2452	7484		1284	12	1223	1235	7484		1284	-648	40726	OK	
Asta: 308	242	10,52	0	5786	5786	32913		4451	188	12050	12238	13300		9271	0	142086	1	
	84	10,52	0	5786	5786	32913		4451	122	12050	12172	13300		9271	0	142086	OK	
Asta: 310	172	10,52	0	5791	5791	32913		4451	185	12060	12245	13300		9271	0	142086	1	
	87	10,52	0	5791	5791	32913		4451	120	12060	12180	13300		9271	0	142086	OK	
Asta: 313	65	9,65	2	2446	2448	7484		1284	3	1223	1226	7484		1284	-362	40726	1	
	99	10,52	2	2446	2448	7484		1284	4	1223	1227	7484		1284	-348	40726	OK	
Asta: 314	66	9,65	6	2430	2437	7484		1276	15	1215	1231	7484		1276	-1194	40726	1	
	87	10,52	6	2431	2437	7484		1277	8	1216	1224	7484		1277	-1180	40726	OK	
Asta: 315	93	10,52	2	2446	2448	7484		1284	2	1223	1225	7484		1284	548	40726	1	
	66	9,65	2	2446	2448	7484		1285	5	1223	1228	7484		1285	534	40726	OK	
Asta: 316	90	10,52	3	2446	2449	7484		1285	2	1223	1225	7484		1285	566	40726	1	
	62	9,65	3	2446	2448	7484		1284	5	1223	1228	7484		1284	552	40726	OK	
Asta: 317	102	10,52	6	2445	2450	7484		1284	4	1222	1227	7484		1284	-742	40726	1	
	63	9,65	6	2445	2451	7484		1284	11	1223	1234	7484		1284	-755	40726	OK	
Asta: 318	84	10,52	7	2431	2438	7484		1276	8	1215	1224	7484		1276	-1207	40726	1	
	62	9,65	7	2430	2437	7484		1276	16	1215	1230	7484		1276	-1221	40726	OK	
Asta: 319	96	10,52	3	2446	2449	7484		1284	4	1223	1227	7484		1284	-332	40726	1	
	63	9,65	3	2446	2449	7484		1284	3	1223	1226	7484		1284	-346	40726	OK	
Asta: 320	27	10,52	0	6570	6570	25730		3247	388	6659	7048	14049		9875	0	122341	1	
	207	10,52	0	6570	6570	25730		3247	425	6659	7084	14049		9875	0	122341	OK	
Asta: 321	9	10,52	0	6567	6567	25730		3247	471	6659	7130	14049		9875	0	122341	1	
	205	10,52	0	6567	6567	25730		3247	507	6659	7166	14049		9875	0	122341	OK	
Asta: 322	9	10,52	0	1985	1985	13788		1168	8	9820	9828	10585		5779	0	74601	1	
	26	10,52	0	1985	1985	13788		1168	18	9820	9838	10585		5779	0	74601	OK	
Asta: 323	26	10,52	0	3971	3971	13788		1168	49	9820	9869	10585		5779	0	74601	1	
	4	10,52	0	3971	3971	13788		1168	36	9820	9856	10585		5779	0	74601	OK	
Asta: 324	27	10,52	0	1985	1985	13788		1168	27	9820	9847	10585		5779	0	74601	1	
	28	10,52	0	1985	1985	13788		1168	1	9820	9820	10585		5779	0	74601	OK	
Asta: 325	28	10,52	0	6572	6572	25730		3247	446	6659	7105	14049		9875	0	122341	1	
	208	10,52	0	6572	6572	25730		3247	482	6659	7141	14049		9875	0	122341	OK	
Asta: 327	30	10,52	0	1985	1985	13788		1168	1	9820	9820	10585		5779	0	74601	1	
	13	10,52	0	1985	1985	13788		1168	26	9820	9845	10585		5779	0	74601	OK	
Asta: 328	13	10,52	0	3969	3969	13788		1168	18	9820	9837	10585		5779	0	74601	1	
	7	10,52	0	3969	3969	13788		1168	5	9820	9824	10585		5779	0	74601	OK	
Asta: 329	25	10,52	0	1985	1985	13788		1168	20	9820	9839	10585		5779	0	74601	1	
	12	10,52	0	1985	1985	13788		1168	7	9820	9826	10585		5779	0	74601	OK	
Asta: 335	5	10,52	0	9011	9011	32913		4451	299	6274	6573	13300		9271	0	142086	1	
	221	10,52	0	9011	9011	32913		4451	395	6274	6669	13300		9271	0	142086	OK	
Asta: 336	155	10,52	0	8936	8936	32913		4451	310	6247	6557	13300		9271	0	142086	1	

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																
Trave	Filo	Quota (m)	VG(kg)	VE(kg)	Asse X			VG(kg)	VE(kg)	Asse Y			N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS
					Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m		Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m			
	202	10,52	0	8936	8936	32913		4451	390	6247	6637	13300	9271	0	142086	OK
Asta: 340	154	10,52	0	9003	9003	32913		4451	305	6249	6554	13300	9271	0	142086	1
	209	10,52	0	9003	9003	32913		4451	390	6249	6640	13300	9271	0	142086	OK
Asta: 346	211	10,52	0	6562	6562	25730		3247	480	6659	7139	14049	9875	0	122341	1
	30	10,52	0	6562	6562	25730		3247	444	6659	7103	14049	9875	0	122341	OK
Asta: 349	212	10,52	0	6570	6570	25730		3247	433	6659	7092	14049	9875	0	122341	1
	25	10,52	0	6570	6570	25730		3247	396	6659	7056	14049	9875	0	122341	OK
Asta: 357	193	10,52	0	6557	6557	25730		3233	238	5064	5302	11901	7503	0	114903	1
	93	10,52	0	6557	6557	25730		3233	204	5064	5268	11901	7503	0	114903	OK
Asta: 360	194	10,52	0	6557	6557	25730		3233	210	5064	5275	11901	7503	0	114903	1
	99	10,52	0	6557	6557	25730		3233	176	5064	5241	11901	7503	0	114903	OK
Asta: 363	195	10,52	0	6557	6557	25730		3233	188	5064	5253	11901	7503	0	114903	1
	105	10,52	0	6557	6557	25730		3233	154	5064	5219	11901	7503	0	114903	OK
Asta: 366	192	10,52	0	6557	6557	25730		3233	249	5064	5313	11901	7503	0	114903	1
	87	10,52	0	6557	6557	25730		3233	215	5064	5279	11901	7503	0	114903	OK
Asta: 372	213	10,52	0	6570	6570	25730		3247	461	6659	7121	14049	9875	0	122341	1
	13	10,52	0	6570	6570	25730		3247	425	6659	7085	14049	9875	0	122341	OK
Asta: 375	215	10,52	0	6563	6563	25730		3247	508	6659	7167	14049	9875	0	122341	1
	12	10,52	0	6563	6563	25730		3247	471	6659	7131	14049	9875	0	122341	OK
Asta: 379	222	10,52	0	9102	9102	32913		4451	389	6274	6663	13300	9271	0	142086	1
	154	10,52	0	9102	9102	32913		4451	298	6274	6572	13300	9271	0	142086	OK
Asta: 380	196	10,52	0	9032	9032	32913		4451	388	6247	6635	13300	9271	0	142086	1
	2	10,52	0	9032	9032	32913		4451	305	6247	6552	13300	9271	0	142086	OK
Asta: 385	210	10,52	0	8996	8996	32913		4451	390	6249	6639	13300	9271	0	142086	1
	155	10,52	0	8996	8996	32913		4451	306	6249	6555	13300	9271	0	142086	OK
Asta: 433	84	12,04	0	2633	2634	7484		1265	22	1317	1338	7484	1265	-2833	40726	1
	62	11,28	0	2633	2633	7484		1265	29	1316	1345	7484	1265	-2845	40726	OK
Asta: 434	62	11,28	3	2673	2676	7484		1284	4	1336	1340	7484	1284	1235	40726	1
	90	12,04	3	2672	2675	7484		1284	3	1336	1339	7484	1284	1247	40726	OK
Asta: 435	84	12,04	1	1986	1986	13788		1168	228	9822	10050	10585	5779	-677	74601	1
	90	12,04	1	1986	1986	13788		1168	254	9822	10076	10585	5779	-677	74601	OK
Asta: 436	90	12,04	1	1985	1987	13788		1168	1	9820	9821	10585	5779	-2301	74601	1
	96	12,04	1	1985	1987	13788		1168	27	9820	9847	10585	5779	-2301	74601	OK
Asta: 437	96	12,04	1	1985	1987	13788		1168	189	9820	10008	10585	5779	-742	74601	1
	102	12,04	1	1985	1987	13788		1168	162	9820	9982	10585	5779	-742	74601	OK
Asta: 438	87	12,04	0	1985	1986	13788		1168	228	9820	10048	10585	5779	-660	74601	1
	93	12,04	0	1985	1986	13788		1168	255	9820	10074	10585	5779	-660	74601	OK
Asta: 439	93	12,04	1	1985	1987	13788		1168	3	9820	9822	10585	5779	-2310	74601	1
	99	12,04	1	1985	1987	13788		1168	29	9820	9848	10585	5779	-2310	74601	OK
Asta: 440	99	12,04	1	1985	1986	13788		1168	193	9820	10012	10585	5779	-753	74601	1
	105	12,04	1	1985	1986	13788		1168	167	9820	9986	10585	5779	-753	74601	OK
Asta: 442	63	11,28	1	2648	2649	7484		1272	19	1324	1343	7484	1272	-1824	40726	1
	102	12,04	1	2649	2649	7484		1272	12	1324	1336	7484	1272	-1812	40726	OK
Asta: 448	96	12,04	4	2673	2677	7484		1284	5	1337	1341	7484	1284	1011	40726	1
	63	11,28	4	2673	2676	7484		1284	2	1336	1339	7484	1284	1002	40726	OK
Asta: 449	65	11,28	1	2647	2648	7484		1272	20	1323	1344	7484	1272	-1888	40726	1
	105	12,04	1	2648	2648	7484		1272	13	1324	1337	7484	1272	-1876	40726	OK
Asta: 450	66	11,28	1	2674	2675	7484		1284	4	1337	1341	7484	1284	1183	40726	1
	93	12,04	1	2674	2675	7484		1284	3	1337	1340	7484	1284	1195	40726	OK

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																					
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																					
Trave		Filo	Quota (m)	Asse X						Asse Y						N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS		
				VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m						
Asta: 453	453	87	12,04	1	2631	2632	7484		1264	22	1315	1337	7484		1264	-2899	40726		1		
		66	11,28	1	2630	2631	7484		1264	29	1315	1344	7484		1264	-2911	40726		OK		
Asta: 454	454	99	12,04	2	2672	2675	7484		1284	5	1336	1341	7484		1284	982	40726		1		
		65	11,28	2	2672	2674	7484		1284	2	1336	1339	7484		1284	972	40726		OK		
Asta: 471	471	105	12,04	3	2351	2354	7484		1279	5	1176	1180	7484		1279	2276	40726		1		
		65	12,95	3	2350	2353	7484		1279	2	1175	1178	7484		1279	2291	40726		OK		
Asta: 472	472	93	12,04	2	2291	2293	7484		1247	7	1146	1153	7484		1247	-4728	40726		1		
		66	12,95	2	2292	2294	7484		1247	14	1146	1160	7484		1247	-4714	40726		OK		
Asta: 473	473	63	12,95	2	2351	2353	7484		1279	2	1175	1178	7484		1279	2257	40726		1		
		102	12,04	2	2352	2354	7484		1280	5	1176	1181	7484		1280	2242	40726		OK		
Asta: 474	474	96	12,04	3	2295	2298	7484		1249	3	1148	1151	7484		1249	-3501	40726		1		
		63	12,95	3	2296	2299	7484		1249	11	1148	1159	7484		1249	-3486	40726		OK		
Asta: 475	475	62	12,95	0	2291	2291	7484		1246	14	1145	1159	7484		1246	-4589	40726		1		
		90	12,04	0	2290	2290	7484		1246	7	1145	1152	7484		1246	-4603	40726		OK		
Asta: 476	476	84	12,04	4	2331	2334	7484		1268	5	1165	1170	7484		1268	2631	40726		1		
		62	12,95	4	2330	2334	7484		1268	2	1165	1167	7484		1268	2645	40726		OK		
Asta: 477	477	99	12,04	1	2293	2294	7484		1248	3	1147	1150	7484		1248	-3552	40726		1		
		65	12,95	1	2294	2295	7484		1248	10	1147	1157	7484		1248	-3538	40726		OK		
Asta: 478	478	87	12,04	5	2329	2334	7484		1267	5	1164	1169	7484		1267	2580	40726		1		
		66	12,95	5	2328	2333	7484		1267	2	1164	1166	7484		1267	2595	40726		OK		
Asta: 480	480	65	12,95	5	2351	2356	7484		1279	18	1176	1194	7484		1279	2249	40726		1		
		99	13,87	5	2350	2355	7484		1279	25	1175	1201	7484		1279	2264	40726		OK		
Asta: 482	482	66	12,95	5	2291	2295	7484		1246	55	1145	1201	7484		1246	-4744	40726		1		
		87	13,87	5	2291	2296	7484		1247	62	1146	1208	7484		1247	-4730	40726		OK		
Asta: 487	487	92	13,87	10	10806	10817	47467		8009	321	11360	11681	18774		16829	-2403	204498		1		
		93	13,87	10	10806	10817	47467		8009	231	11360	11590	18774		16829	-2403	204498		OK		
Asta: 572	572	12	13,87	27	10820	10847	47467		8009	1126	11360	12486	18774		16829	-3927	204498		1		
		86	13,87	27	10820	10847	47467		8009	1035	11360	12395	18774		16829	-3927	204498		OK		
Asta: 574	574	25	13,87	15	10820	10835	47467		8009	227	11360	11587	18774		16829	-3678	204498		1		
		92	13,87	15	10820	10835	47467		8009	318	11360	11678	18774		16829	-3678	204498		OK		
Asta: 576	576	13	13,87	21	10820	10841	47467		8009	224	11360	11584	18774		16829	-2023	204498		1		
		98	13,87	21	10820	10841	47467		8009	315	11360	11674	18774		16829	-2023	204498		OK		
Asta: 578	578	30	13,87	51	10820	10871	47467		8009	755	11360	12114	18774		16829	-3847	204498		1		
		104	13,87	51	10820	10871	47467		8009	664	11360	12024	18774		16829	-3847	204498		OK		
Asta: 590	590	84	13,87	10	10808	10818	47467		8009	707	11361	12068	18774		16829	-3481	204498		1		
		85	13,87	10	10808	10818	47467		8009	616	11361	11977	18774		16829	-3481	204498		OK		
Asta: 591	591	85	13,87	25	10820	10845	47467		8009	1042	11361	12403	18774		16829	-3704	204498		1		
		9	13,87	25	10820	10845	47467		8009	1133	11361	12493	18774		16829	-3704	204498		OK		
Asta: 592	592	86	13,87	10	10806	10816	47467		8009	613	11360	11973	18774		16829	-3648	204498		1		
		87	13,87	10	10806	10816	47467		8009	704	11360	12064	18774		16829	-3648	204498		OK		
Asta: 594	594	90	13,87	10	10809	10818	47467		8009	232	11361	11593	18774		16829	-2353	204498		1		
		91	13,87	10	10809	10818	47467		8009	323	11361	11684	18774		16829	-2353	204498		OK		
Asta: 595	595	9	13,87	15	10803	10818	47467		8009	1050	11349	12399	18774		16829	-2446	204498		1		
		110	13,87	15	10803	10818	47467		8009	960	11349	12308	18774		16829	-2446	204498		OK		
Asta: 596	596	91	13,87	18	10820	10838	47467		8009	316	11361	11677	18774		16829	-3612	204498		1		
		26	13,87	18	10820	10838	47467		8009	225	11361	11586	18774		16829	-3612	204498		OK		
Asta: 599	599	96	13,87	24	10806	10830	47467		8009	220	11360	11580	18774		16829	-1949	204498		1		
		97	13,87	24	10806	10830	47467		8009	311	11360	11671	18774		16829	-1949	204498		OK		
Asta: 600	600	97	13,87	24	10820	10844	47467		8009	313	11360	11673	18774		16829	-2110	204498		1		
		27	13,87	24	10820	10844	47467		8009	223	11360	11582	18774		16829	-2110	204498		OK		

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																		
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																		
Trave	Filo	Quota (m)	Asse X						Asse Y						N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m				
Asta: 601	110	13,87	14	10803	10816	47467		8009	958	11349	12307	18774		16829	-2478	204498		1
	12	13,87	14	10803	10816	47467		8009	1049	11349	12397	18774		16829	-2478	204498		OK
Asta: 602	98	13,87	22	10806	10829	47467		8009	312	11360	11672	18774		16829	-1856	204498		1
	99	13,87	22	10806	10829	47467		8009	221	11360	11581	18774		16829	-1856	204498		OK
Asta: 603	26	13,87	18	10803	10820	47467		8009	434	11349	11783	18774		16829	-1835	204498		1
	109	13,87	18	10803	10820	47467		8009	525	11349	11873	18774		16829	-1835	204498		OK
Asta: 605	102	13,87	28	10810	10838	47467		8009	374	11362	11736	18774		16829	-1961	204498		1
	103	13,87	28	10810	10838	47467		8009	284	11362	11645	18774		16829	-1961	204498		OK
Asta: 606	103	13,87	53	10820	10873	47467		8009	662	11362	12024	18774		16829	-4187	204498		1
	28	13,87	53	10820	10873	47467		8009	753	11362	12115	18774		16829	-4187	204498		OK
Asta: 607	104	13,87	25	10806	10831	47467		8009	279	11360	11639	18774		16829	-1923	204498		1
	105	13,87	25	10806	10831	47467		8009	370	11360	11730	18774		16829	-1923	204498		OK
Asta: 608	109	13,87	19	10803	10822	47467		8009	526	11349	11874	18774		16829	-1781	204498		1
	25	13,87	19	10803	10822	47467		8009	435	11349	11783	18774		16829	-1781	204498		OK
Asta: 633	105	13,87	3	2294	2297	7484		1248	42	1147	1189	7484		1248	-3533	40726		1
	65	12,95	3	2293	2296	7484		1248	35	1146	1181	7484		1248	-3548	40726		OK
Asta: 647	9	13,87	0	376	376	6415		356	16	840	856	4767		1590	1020	34598		1
	109	13,87	0	376	376	6415		356	4	840	844	4767		1590	1020	34598		OK
Asta: 649	12	13,87	0	376	376	6415		356	24	841	864	4767		1590	1189	34598		1
	92	13,87	0	376	376	6415		356	4	841	845	4767		1590	1189	34598		OK
Asta: 651	109	13,87	0	376	376	6415		356	4	840	844	4767		1590	998	34598		1
	12	13,87	0	376	376	6415		356	16	840	856	4767		1590	998	34598		OK
Asta: 658	13	13,87	0	376	376	6415		356	10	840	850	4767		1590	712	34598		1
	109	13,87	0	376	376	6415		356	30	840	870	4767		1590	712	34598		OK
Asta: 659	109	13,87	0	376	376	6415		356	30	840	870	4767		1590	713	34598		1
	27	13,87	0	376	376	6415		356	10	840	850	4767		1590	713	34598		OK
Asta: 663	13	13,87	0	376	376	6415		356	8	841	848	4767		1590	1215	34598		1
	92	13,87	0	376	376	6415		356	27	841	868	4767		1590	1215	34598		OK
Asta: 694	84	13,87	0	376	376	6415		356	11	841	851	4767		1590	-1115	34598		1
	91	13,87	0	376	376	6415		356	9	841	850	4767		1590	-1115	34598		OK
Asta: 696	91	13,87	0	376	376	6415		356	4	841	845	4767		1590	929	34598		1
	9	13,87	0	376	376	6415		356	24	841	864	4767		1590	929	34598		OK
Asta: 697	91	13,87	0	376	376	6415		356	27	841	868	4767		1590	1137	34598		1
	27	13,87	0	376	376	6415		356	8	841	848	4767		1590	1137	34598		OK
Asta: 702	92	13,87	0	376	376	6415		356	26	841	866	4767		1590	-578	34598		1
	99	13,87	0	376	376	6415		356	6	841	847	4767		1590	-578	34598		OK
Asta: 703	92	13,87	0	376	376	6415		356	9	841	849	4767		1590	-956	34598		1
	87	13,87	0	376	376	6415		356	11	841	851	4767		1590	-956	34598		OK
Asta: 707	96	13,87	0	376	376	6415		356	6	841	847	4767		1590	-646	34598		1
	91	13,87	0	376	376	6415		356	26	841	866	4767		1590	-646	34598		OK
Asta: 738	13	13,87	15	10803	10818	47467		8009	385	11349	11734	18774		16829	-1147	204498		1
	111	13,87	15	10803	10818	47467		8009	476	11349	11825	18774		16829	-1147	204498		OK
Asta: 739	111	13,87	14	10803	10816	47467		8009	476	11349	11824	18774		16829	-1117	204498		1
	27	13,87	14	10803	10816	47467		8009	385	11349	11733	18774		16829	-1117	204498		OK
Asta: 740	30	13,87	32	10803	10835	47467		8009	733	11349	12081	18774		16829	-2884	204498		1
	108	13,87	32	10803	10835	47467		8009	642	11349	11991	18774		16829	-2884	204498		OK
Asta: 741	108	13,87	30	10802	10833	47467		8009	641	11349	11990	18774		16829	-2551	204498		1
	28	13,87	30	10802	10833	47467		8009	732	11349	12081	18774		16829	-2551	204498		OK
Asta: 760	93	13,87	4	2329	2332	7484		1267	41	1164	1205	7484		1267	2545	40726		1

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																		
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																		
Trave	Filo	Quota (m)	Asse X						Asse Y						N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m				
	66	12,95	4	2329	2333	7484		1268	34	1165	1198	7484		1268	2531	40726		OK
Asta: 761	62	12,95	2	2289	2292	7484		1246	55	1145	1200	7484		1246	-4623	40726		1
	84	13,87	2	2290	2292	7484		1246	63	1145	1208	7484		1246	-4609	40726		OK
Asta: 762	90	13,87	5	2331	2336	7484		1268	41	1165	1206	7484		1268	2596	40726		1
	62	12,95	5	2331	2337	7484		1269	34	1166	1199	7484		1269	2582	40726		OK
Asta: 763	63	12,95	6	2352	2357	7484		1280	18	1176	1194	7484		1280	2218	40726		1
	96	13,87	6	2351	2357	7484		1279	25	1175	1201	7484		1279	2232	40726		OK
Asta: 801	102	13,87	1	2296	2297	7484		1249	42	1148	1190	7484		1249	-3480	40726		1
	63	12,95	1	2295	2296	7484		1249	34	1148	1182	7484		1249	-3494	40726		OK

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - PILASTRI																
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER I PILASTRI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																
Pilastro	Filo	Quota (m)	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m		ClasProf. STATUS
Asta: 19	9	2,04	5	3	8	47467		8009	14	6	20	18774		16829		1
	9	0,50	5	3	8	47467		8009	14	6	20	18774		16829		OK
Asta: 20	12	2,04	5	3	8	47467		8009	14	6	20	18774		16829		1
	12	0,50	5	3	8	47467		8009	14	6	20	18774		16829		OK
Asta: 21	13	2,04	5	2	7	47467		8009	14	8	21	18774		16829		1
	13	0,50	5	2	7	47467		8009	14	8	21	18774		16829		OK
Asta: 22	25	2,04	5	2	7	47467		8009	14	8	22	18774		16829		1
	25	0,50	5	2	7	47467		8009	14	8	22	18774		16829		OK
Asta: 23	26	2,04	3	1	4	47467		8009	8	5	13	18774		16829		1
	26	0,50	3	1	4	47467		8009	8	5	13	18774		16829		OK
Asta: 24	27	2,04	3	1	4	47467		8009	7	5	12	18774		16829		1
	27	0,50	3	1	4	47467		8009	7	5	12	18774		16829		OK
Asta: 25	28	2,04	5	3	8	47467		8009	14	7	21	18774		16829		1
	28	0,50	5	3	8	47467		8009	14	7	21	18774		16829		OK
Asta: 26	30	2,04	5	3	8	47467		8009	14	6	20	18774		16829		1
	30	0,50	5	3	8	47467		8009	14	6	20	18774		16829		OK
Asta: 27	108	2,04	0	1	1	47467		8009	1	0	1	18774		16829		1
	108	0,50	0	1	1	47467		8009	1	0	1	18774		16829		OK
Asta: 28	110	2,04	0	1	1	47467		8009	1	0	2	18774		16829		1
	110	0,50	0	1	1	47467		8009	1	0	2	18774		16829		OK
Asta: 47	9	4,54	0	0	0	47467		8009	1	1	1	18774		16829		1
	9	2,04	0	0	0	47467		8009	1	1	1	18774		16829		OK
Asta: 48	12	4,54	0	0	1	47467		8009	1	1	2	18774		16829		1
	12	2,04	0	0	1	47467		8009	1	1	2	18774		16829		OK
Asta: 49	13	4,54	1	1	1	47467		8009	1	2	3	18774		16829		1
	13	2,04	1	1	1	47467		8009	1	2	3	18774		16829		OK
Asta: 50	25	4,54	1	1	1	47467		8009	1	1	2	18774		16829		1
	25	2,04	1	1	1	47467		8009	1	1	2	18774		16829		OK
Asta: 51	26	4,54	0	1	1	47467		8009	3	2	5	18774		16829		1
	26	2,04	0	1	1	47467		8009	3	2	5	18774		16829		OK
Asta: 52	27	4,54	0	1	1	47467		8009	3	2	5	18774		16829		1
	27	2,04	0	1	1	47467		8009	3	2	5	18774		16829		OK

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - PILASTRI															
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER I PILASTRI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI															
Pilastro	Filo	Quota (m)	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	ClasProf. STATUS
Asta: 53	28	4,54	0	0	0	47467		8009	1	1	1	18774		16829	1
	28	2,04	0	0	0	47467		8009	1	1	1	18774		16829	OK
Asta: 54	30	4,54	0	0	0	47467		8009	1	1	2	18774		16829	1
	30	2,04	0	0	0	47467		8009	1	1	2	18774		16829	OK
Asta: 55	108	4,54	0	1	1	47467		8009	0	0	0	18774		16829	1
	108	2,04	0	1	1	47467		8009	0	0	0	18774		16829	OK
Asta: 56	110	4,54	0	1	1	47467		8009	0	0	0	18774		16829	1
	110	2,04	0	1	1	47467		8009	0	0	0	18774		16829	OK
Asta: 73	9	7,04	3	11	14	47467		8009	8	5	13	18774		16829	1
	9	4,54	3	11	14	47467		8009	8	5	13	18774		16829	OK
Asta: 74	12	7,04	3	11	15	47467		8009	9	5	15	18774		16829	1
	12	4,54	3	11	15	47467		8009	9	5	15	18774		16829	OK
Asta: 75	13	7,04	1	20	21	47467		8009	2	2	4	18774		16829	1
	13	4,54	1	20	21	47467		8009	2	2	4	18774		16829	OK
Asta: 76	25	7,04	1	20	21	47467		8009	2	2	4	18774		16829	1
	25	4,54	1	20	21	47467		8009	2	2	4	18774		16829	OK
Asta: 77	26	7,04	1	20	21	47467		8009	0	1	1	18774		16829	1
	26	4,54	1	20	21	47467		8009	0	1	1	18774		16829	OK
Asta: 78	27	7,04	1	20	21	47467		8009	1	2	3	18774		16829	1
	27	4,54	1	20	21	47467		8009	1	2	3	18774		16829	OK
Asta: 79	28	7,04	3	11	14	47467		8009	8	4	12	18774		16829	1
	28	4,54	3	11	14	47467		8009	8	4	12	18774		16829	OK
Asta: 80	30	7,04	3	11	14	47467		8009	8	5	14	18774		16829	1
	30	4,54	3	11	14	47467		8009	8	5	14	18774		16829	OK
Asta: 81	108	7,04	0	0	0	47467		8009	2	1	3	18774		16829	1
	108	4,54	0	0	0	47467		8009	2	1	3	18774		16829	OK
Asta: 82	110	7,04	0	1	2	47467		8009	0	0	0	18774		16829	1
	110	4,54	0	1	2	47467		8009	0	0	0	18774		16829	OK
Asta: 213	2	10,52	9	3	12	32913		4451	30	16	46	13300		9271	1
	2	7,04	9	3	12	32913		4451	30	16	46	13300		9271	OK
Asta: 214	5	10,52	9	3	11	32913		4451	30	13	44	13300		9271	1
	5	7,04	9	3	11	32913		4451	30	13	44	13300		9271	OK
Asta: 215	9	8,78	5	96	101	47467		8009	18	21	39	18774		16829	1
	9	7,04	5	96	101	47467		8009	18	21	39	18774		16829	OK
Asta: 216	12	8,78	5	96	101	47467		8009	18	17	36	18774		16829	1
	12	7,04	5	96	101	47467		8009	18	17	36	18774		16829	OK
Asta: 217	13	8,78	2	66	69	47467		8009	6	31	37	18774		16829	1
	13	7,04	2	66	69	47467		8009	6	31	37	18774		16829	OK
Asta: 218	25	8,78	2	67	70	47467		8009	5	33	38	18774		16829	1
	25	7,04	2	67	70	47467		8009	5	33	38	18774		16829	OK
Asta: 219	26	8,78	2	67	69	47467		8009	7	35	42	18774		16829	1
	26	7,04	2	67	69	47467		8009	7	35	42	18774		16829	OK
Asta: 220	27	8,78	2	67	69	47467		8009	8	36	44	18774		16829	1

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - PILASTRI															
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER I PILASTRI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI															
Pilastro	Filo	Quota (m)	Asse X						Asse Y						ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	
	27	7,04	2	67	69	47467		8009	8	36	44	18774		16829	OK
Asta: 221	28	8,78	5	93	98	47467		8009	25	23	48	18774		16829	1
	28	7,04	5	93	98	47467		8009	25	23	48	18774		16829	OK
Asta: 222	30	8,78	5	93	98	47467		8009	25	25	49	18774		16829	1
	30	7,04	5	93	98	47467		8009	25	25	49	18774		16829	OK
Asta: 223	84	8,78	35	43	78	32913		4451	19	31	50	13300		9271	1
	84	7,04	35	43	78	32913		4451	19	31	50	13300		9271	OK
Asta: 224	87	8,78	35	40	75	32913		4451	19	37	56	13300		9271	1
	87	7,04	35	40	75	32913		4451	19	37	56	13300		9271	OK
Asta: 225	90	8,78	29	40	69	32913		4451	38	79	116	13300		9271	1
	90	7,04	29	40	69	32913		4451	38	79	116	13300		9271	OK
Asta: 226	93	8,78	30	38	68	32913		4451	37	70	107	13300		9271	1
	93	7,04	30	38	68	32913		4451	37	70	107	13300		9271	OK
Asta: 227	96	8,78	24	36	60	32913		4451	19	67	86	13300		9271	1
	96	7,04	24	36	60	32913		4451	19	67	86	13300		9271	OK
Asta: 228	99	8,78	23	37	61	32913		4451	19	56	75	13300		9271	1
	99	7,04	23	37	61	32913		4451	19	56	75	13300		9271	OK
Asta: 229	102	8,78	26	38	65	32913		4451	29	32	61	13300		9271	1
	102	7,04	26	38	65	32913		4451	29	32	61	13300		9271	OK
Asta: 230	105	8,78	23	34	57	32913		4451	29	31	60	13300		9271	1
	105	7,04	23	34	57	32913		4451	29	31	60	13300		9271	OK
Asta: 231	154	10,52	0	0	1	32913		4451	48	15	63	13300		9271	1
	154	7,04	0	0	1	32913		4451	48	15	63	13300		9271	OK
Asta: 232	155	10,52	0	0	1	32913		4451	49	16	64	13300		9271	1
	155	7,04	0	0	1	32913		4451	49	16	64	13300		9271	OK
Asta: 233	172	10,52	7	6	14	32913		4451	20	38	57	13300		9271	1
	172	7,04	7	6	14	32913		4451	20	38	57	13300		9271	OK
Asta: 234	238	10,52	1	1	1	32913		4451	3	4	7	13300		9271	1
	238	7,04	1	1	1	32913		4451	3	4	7	13300		9271	OK
Asta: 235	242	10,52	6	6	12	32913		4451	18	37	54	13300		9271	1
	242	7,04	6	6	12	32913		4451	18	37	54	13300		9271	OK
Asta: 236	245	10,52	1	0	1	32913		4451	1	4	5	13300		9271	1
	245	7,04	1	0	1	32913		4451	1	4	5	13300		9271	OK
Asta: 259	9	10,52	4	51	56	47467		8009	14	21	36	18774		16829	1
	9	8,78	4	51	56	47467		8009	14	21	36	18774		16829	OK
Asta: 260	12	10,52	4	51	56	47467		8009	15	18	33	18774		16829	1
	12	8,78	4	51	56	47467		8009	15	18	33	18774		16829	OK
Asta: 261	13	10,52	3	80	83	47467		8009	5	32	38	18774		16829	1
	13	8,78	3	80	83	47467		8009	5	32	38	18774		16829	OK
Asta: 262	25	10,52	3	83	86	47467		8009	11	38	50	18774		16829	1
	25	8,78	3	83	86	47467		8009	11	38	50	18774		16829	OK
Asta: 263	26	10,52	3	84	87	47467		8009	13	42	55	18774		16829	1
	26	8,78	3	84	87	47467		8009	13	42	55	18774		16829	OK

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - PILASTRI														
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER I PILASTRI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI														
Pilastro	Filo	Quota (m)	Asse X					Asse Y					ClasProf.	STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m
Asta: 264	27	10,52	3	80	83	47467		8009	7	36	43	18774		16829
	27	8,78	3	80	83	47467		8009	7	36	43	18774		16829
Asta: 265	28	10,52	4	43	47	47467		8009	30	28	57	18774		16829
	28	8,78	4	43	47	47467		8009	30	28	57	18774		16829
Asta: 266	30	10,52	4	42	46	47467		8009	29	27	56	18774		16829
	30	8,78	4	42	46	47467		8009	29	27	56	18774		16829
Asta: 267	84	10,52	35	44	79	32913		4451	13	24	37	13300		9271
	84	8,78	35	44	79	32913		4451	13	24	37	13300		9271
Asta: 268	87	10,52	35	40	76	32913		4451	13	28	41	13300		9271
	87	8,78	35	40	76	32913		4451	13	28	41	13300		9271
Asta: 269	90	10,52	28	39	67	32913		4451	30	60	90	13300		9271
	90	8,78	28	39	67	32913		4451	30	60	90	13300		9271
Asta: 270	93	10,52	28	38	66	32913		4451	30	53	83	13300		9271
	93	8,78	28	38	66	32913		4451	30	53	83	13300		9271
Asta: 271	96	10,52	23	36	59	32913		4451	15	51	65	13300		9271
	96	8,78	23	36	59	32913		4451	15	51	65	13300		9271
Asta: 272	99	10,52	24	38	63	32913		4451	15	43	58	13300		9271
	99	8,78	24	38	63	32913		4451	15	43	58	13300		9271
Asta: 273	102	10,52	27	39	66	32913		4451	17	19	35	13300		9271
	102	8,78	27	39	66	32913		4451	17	19	35	13300		9271
Asta: 274	105	9,65	21	30	51	32913		4451	12	14	26	13300		9271
	105	8,78	21	30	51	32913		4451	12	14	26	13300		9271
Asta: 283	105	10,52	21	30	51	26339		3137	12	14	26	9886		6428
	105	9,65	21	30	51	26339		3137	12	14	26	9886		6428
Asta: 416	9	12,04	0	154	154	47467		8009	34	65	100	18774		16829
	9	10,52	0	154	154	47467		8009	34	65	100	18774		16829
Asta: 417	12	12,04	1	153	154	47467		8009	33	65	98	18774		16829
	12	10,52	1	153	154	47467		8009	33	65	98	18774		16829
Asta: 418	13	12,04	1	138	139	47467		8009	26	39	64	18774		16829
	13	10,52	1	138	139	47467		8009	26	39	64	18774		16829
Asta: 419	25	12,04	1	143	144	47467		8009	48	62	110	18774		16829
	25	10,52	1	143	144	47467		8009	48	62	110	18774		16829
Asta: 420	26	12,04	1	142	144	47467		8009	51	65	116	18774		16829
	26	10,52	1	142	144	47467		8009	51	65	116	18774		16829
Asta: 421	27	12,04	1	138	139	47467		8009	23	41	63	18774		16829
	27	10,52	1	138	139	47467		8009	23	41	63	18774		16829
Asta: 422	28	12,04	0	136	136	47467		8009	1	39	40	18774		16829
	28	10,52	0	136	136	47467		8009	1	39	40	18774		16829
Asta: 423	30	12,04	0	136	137	47467		8009	2	37	39	18774		16829
	30	10,52	0	136	137	47467		8009	2	37	39	18774		16829
Asta: 424	84	12,04	8	206	214	32913		4451	58	96	154	13300		9271
	84	10,52	8	206	214	32913		4451	58	96	154	13300		9271
Asta: 425	87	12,04	9	205	214	32913		4451	58	94	152	13300		9271
	87	10,52	9	205	214	32913		4451	58	94	152	13300		9271

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - PILASTRI															
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER I PILASTRI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI															
Pilastro	Filo	Quota (m)	Asse X						Asse Y						ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	
Asta: 426	90	12,04	13	200	212	32913		4451	96	132	228	13300		9271	1
	90	10,52	13	200	212	32913		4451	96	132	228	13300		9271	OK
Asta: 427	93	12,04	12	198	210	32913		4451	96	130	227	13300		9271	1
	93	10,52	12	198	210	32913		4451	96	130	227	13300		9271	OK
Asta: 428	96	12,04	9	197	206	32913		4451	31	98	130	13300		9271	1
	96	10,52	9	197	206	32913		4451	31	98	130	13300		9271	OK
Asta: 429	99	12,04	9	199	208	32913		4451	32	99	131	13300		9271	1
	99	10,52	9	199	208	32913		4451	32	99	131	13300		9271	OK
Asta: 430	102	12,04	1	182	183	32913		4451	47	107	154	13300		9271	1
	102	10,52	1	182	183	32913		4451	47	107	154	13300		9271	OK
Asta: 431	105	11,28	1	146	147	26339		3137	42	82	124	9886		6428	1
	105	10,52	1	146	147	26339		3137	42	82	124	9886		6428	OK
Asta: 432	105	12,04	1	142	143	32913		4451	42	82	124	13300		9271	1
	105	11,28	1	142	143	32913		4451	42	82	124	13300		9271	OK
Asta: 455	9	13,87	3	186	188	47467		8009	500	547	1046	18774		16829	1
	9	12,04	3	186	188	47467		8009	500	547	1046	18774		16829	OK
Asta: 456	12	13,87	4	186	189	47467		8009	499	545	1043	18774		16829	1
	12	12,04	4	186	189	47467		8009	499	545	1043	18774		16829	OK
Asta: 457	13	13,87	1	120	121	47467		8009	27	43	70	18774		16829	1
	13	12,04	1	120	121	47467		8009	27	43	70	18774		16829	OK
Asta: 458	25	13,87	2	116	117	47467		8009	37	53	90	18774		16829	1
	25	12,04	2	116	117	47467		8009	37	53	90	18774		16829	OK
Asta: 459	26	13,87	1	116	117	47467		8009	37	55	92	18774		16829	1
	26	12,04	1	116	117	47467		8009	37	55	92	18774		16829	OK
Asta: 460	27	13,87	1	120	122	47467		8009	27	45	73	18774		16829	1
	27	12,04	1	120	122	47467		8009	27	45	73	18774		16829	OK
Asta: 461	28	13,87	1	169	170	47467		8009	307	354	661	18774		16829	1
	28	12,04	1	169	170	47467		8009	307	354	661	18774		16829	OK
Asta: 462	30	13,87	0	169	170	47467		8009	309	352	661	18774		16829	1
	30	12,04	0	169	170	47467		8009	309	352	661	18774		16829	OK
Asta: 463	84	13,87	3	170	173	32913		4451	414	426	839	13300		9271	1
	84	12,04	3	170	173	32913		4451	414	426	839	13300		9271	OK
Asta: 464	87	13,87	4	170	174	32913		4451	414	425	839	13300		9271	1
	87	12,04	4	170	174	32913		4451	414	425	839	13300		9271	OK
Asta: 465	90	13,87	15	164	179	32913		4451	20	112	133	13300		9271	1
	90	12,04	15	164	179	32913		4451	20	112	133	13300		9271	OK
Asta: 466	93	13,87	17	164	181	32913		4451	20	96	116	13300		9271	1
	93	12,04	17	164	181	32913		4451	20	96	116	13300		9271	OK
Asta: 467	96	13,87	14	162	176	32913		4451	38	123	162	13300		9271	1
	96	12,04	14	162	176	32913		4451	38	123	162	13300		9271	OK
Asta: 468	99	13,87	14	159	173	32913		4451	39	99	138	13300		9271	1
	99	12,04	14	159	173	32913		4451	39	99	138	13300		9271	OK
Asta: 469	102	13,87	1	150	151	32913		4451	285	281	566	13300		9271	1

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - PILASTRI															
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER I PILASTRI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI															
Pilastro	Filo	Quota (m)	Asse X -----						Asse Y -----						ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	
	102	12,04	1	150	151	32913		4451	285	281	566	13300		9271	OK
Asta:	470	105	13,87	5	129	133	32913	4451	287	288	575	13300		9271	1
		105	12,04	5	129	133	32913	4451	287	288	575	13300		9271	OK

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - GERARCHIA TRAVE/COLONNA														
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LA GERARCHIA TRAVE/COLONNA DI TELAI IN ACCIAIO SISMORESISTENTI														
Nodo3d	Filo	Quota (m)	PilInf Num3d	PilSup Num3d	TravX+ Num3d	TravX- Num3d	TravY+ Num3d	TravY- Num3d	ΣMxc,pl,Rd kg*m	gΣMxb,pl,Rd kg*m	ΣMyc,pl,Rd kg*m	gΣMyb,pl,Rd kg*m	Flag Verifica	
18	9	2,04	19	47	29			37	33657	6357	16019	6357	OK	
19	12	2,04	20	48		33		38	33657	6357	16019	6357	OK	
20	13	2,04	21	49				848	33657	12713			OK	
21	25	2,04	22	50				38	33657	12713			OK	
22	26	2,04	23	51				37	33657	12713			OK	
23	27	2,04	24	52				39	33657	12713			OK	
24	28	2,04	25	53	30			41	33657	6357	16019	6357	OK	
25	30	2,04	26	54		36	44		33657	6357	16019	6357	OK	
26	108	2,04	27	55	34	35					16019	6357	OK	
27	110	2,04	28	56	31	32					16019	6357	OK	
77	9	4,54	47	73	57			58	33657	6357	16019	6357	OK	
78	12	4,54	48	74		65		66	33657	6357	16019	6357	OK	
79	13	4,54	49	75			852	71	33657	12713			OK	
80	25	4,54	50	76			66	72	33657	12713			OK	
81	26	4,54	51	77			58	68	33657	12713			OK	
82	27	4,54	52	78			850	69	33657	12713			OK	
83	28	4,54	53	79	59		69		33657	6357	16019	6357	OK	
84	30	4,54	54	80		62	71		33657	6357	16019	6357	OK	
85	108	4,54	55	81	61	60					16019	6357	OK	
86	110	4,54	56	82	64	63					16019	6357	OK	
140	9	7,04	73	215	98	119	112	108	33657	12713	16019	18103	OK	
141	12	7,04	74	216	118	186	114	100	33657	12713	16019	10863	OK	
142	13	7,04	75	217	102	184	84	103	33657	12713	16019	10863	OK	
143	25	7,04	76	218	93	183	100	101	33657	12713	16019	10863	OK	
144	26	7,04	77	219	109	110	108	83	33657	12713	16019	18103	OK	
145	27	7,04	78	220	113	111	107	106	33657	12713	16019	18103	OK	
146	28	7,04	79	221	178	116	106	115	33657	12713	16019	18103	OK	
147	30	7,04	80	222	117	104	103	120	33657	12713	16019	10863	OK	
246	84	8,78	223	267				240	18541	6357			OK	
247	87	8,78	224	268				251	18541	6357			OK	
248	90	8,78	225	269			240	241	18541	12713			OK	
249	93	8,78	226	270			251	252	18541	12713			OK	
250	96	8,78	227	271			241	242	18541	12713			OK	
251	99	8,78	228	272			252	253	18541	12713			OK	
252	102	8,78	229	273			242		18541	6357			OK	
253	105	8,78	230	274			253		18541	6357			OK	
262	9	8,78	215	259				244	33657	18512			OK	
263	12	8,78	216	260				247	33657	18512			OK	
264	13	8,78	217	261			255	249	33657	37023			OK	
265	25	8,78	218	262			247	248	33657	37023			OK	
266	26	8,78	219	263			244	245	33657	37023			OK	
267	27	8,78	220	264			256	246	33657	37023			OK	
268	28	8,78	221	265			246		33657	18512			OK	
269	30	8,78	222	266			249		33657	18512			OK	
280	84	10,52	267	424	354		308	332	18541	20395	8903	8253	OK	
281	87	10,52	268	425		366	310	339	18541	20395	8903	8253	OK	
282	90	10,52	269	426	342		332	331	18541	20395	8903	8253	OK	
283	93	10,52	270	427		357	339	338	18541	20395	8903	8253	OK	
284	96	10,52	271	428	345		331	330	18541	20395	8903	8253	OK	
285	99	10,52	272	429		360	338	334	18541	20395	8903	8253	OK	
286	102	10,52	273	430	351		330	309	18541	20395	8903	8253	OK	
287	105	9,65	274	283									OK	
294	9	10,52	259	416	321	298	290	322	33657	12713	16019	18103	OK	
295	12	10,52	260	417	304	375	301	329	33657	12713	16019	10863	OK	
296	13	10,52	261	418	300	372	328	327	33657	12713	16019	10863	OK	
297	25	10,52	262	419	299	349	329	306	33657	12713	16019	10863	OK	
298	26	10,52	263	420	295	288	322	323	33657	12713	16019	18103	OK	

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - GERARCHIA TRAVE/COLONNA														
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LA GERARCHIA TRAVE/COLONNA DI TELAI IN ACCIAIO SISMORESISTENTI														
Nodo3d	Filo	Quota (m)	PilInf Num3d	PilSup Num3d	TravX+ Num3d	TravX- Num3d	TravY+ Num3d	TravY- Num3d	$\Sigma M_{xc,pl,Rd}$ kg*m	$g\Sigma M_{xb,pl,Rd}$ kg*m	$\Sigma M_{yc,pl,Rd}$ kg*m	$g\Sigma M_{yb,pl,Rd}$ kg*m	Flag	Verifica
299	27	10,52	264	421	320	289	294	324	33657	12713	16019	18103	OK	
300	28	10,52	265	422	325	297	324	296	33657	12713	16019	18103	OK	
301	30	10,52	266	423	302	346	327	305	33657	12713	16019	10863	OK	
302	105	10,52	283	431		363	334	311	12856	20395	6274	8253	OK	
383	84	12,04	424	463				435	18541	6357			OK	
384	87	12,04	425	464				438	18541	6357			OK	
385	90	12,04	426	465			435	436	18541	12713			OK	
386	93	12,04	427	466			438	439	18541	12713			OK	
387	96	12,04	428	467			436	437	18541	12713			OK	
388	99	12,04	429	468			439	440	18541	12713			OK	
389	102	12,04	430	469			437		18541	6357			OK	

BLOCCO C – FASCICOLO DEI CALCOLI

RELAZIONE DI CALCOLO

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

- **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 14/01/2008 pubblicato nel suppl. 30 G.U. 29 del 4/02/2008, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 "*Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*".

- **METODI DI CALCOLO**

I metodi di calcolo adottati per il calcolo sono i seguenti:

1. Per i carichi statici: *METODO DELLE DEFORMAZIONI*;
2. Per i carichi sismici: metodo dell'*ANALISI MODALE* o dell'*ANALISI SISMICA STATICA EQUIVALENTE*.

Per lo svolgimento del calcolo si è accettata l'ipotesi che, in corrispondenza dei piani sismici, i solai siano infinitamente rigidi nel loro piano e che le masse ai fini del calcolo delle forze di piano siano concentrate alle loro quote.

- **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

Il calcolo degli spostamenti e delle caratteristiche viene effettuato con il metodo degli elementi finiti (F.E.M.).

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.

2) L'elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo

comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

Assemblate tutte le matrici di rigidezza degli elementi in quella della struttura spaziale, la risoluzione del sistema viene perseguita tramite il *metodo di Cholesky*.

Ai fini della risoluzione della struttura, gli spostamenti X e Y e le rotazioni attorno l'asse verticale Z di tutti i nodi che giacciono su di un impalcato dichiarato rigido sono mutuamente vincolati.

- **RELAZIONE SUI MATERIALI**

Le caratteristiche meccaniche dei materiali sono descritti nei tabulati riportati nel seguito per ciascuna tipologia di materiale utilizzato.

- **ANALISI SISMICA DINAMICA A MASSE CONCENTRATE**

L'analisi sismica dinamica è stata svolta con il metodo dell'analisi modale; la ricerca dei modi e delle relative frequenze è stata perseguita con il metodo delle *"iterazioni nel sottospazio"*.

I modi di vibrazione considerati sono in numero tale da assicurare l'eccitazione di più dell'85% della massa totale della struttura.

Per ciascuna direzione di ingresso del sisma si sono valutate le forze modali che vengono applicate su ciascun nodo spaziale (tre forze, in direzione X, Y e Z, e tre momenti).

Per la verifica della struttura si è fatto riferimento all'analisi modale, pertanto sono prima calcolate le sollecitazioni e gli spostamenti modali e poi viene calcolato il loro valore efficace.

I valori stampati nei tabulati finali allegati sono proprio i suddetti valori efficaci e pertanto l'equilibrio ai nodi perde di significato. I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici per ottenere le sollecitazioni per sisma nelle due direzioni di calcolo.

Gli angoli delle direzioni di ingresso dei sismi sono valutati rispetto all'asse X del sistema di riferimento globale.

- **VERIFICHE**

Le verifiche, svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio, si ottengono involupando tutte le condizioni di carico prese in considerazione.

In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo

asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

Per l'elemento trave, l'armatura si determina suddividendola in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante, valutando per tali conci le massime aree di armatura superiore ed

inferiore richieste in base ai momenti massimi riscontrati nelle varie combinazioni di carico esaminate. Lo stesso criterio è stato adottato per il calcolo delle staffe.

Anche l'elemento pilastro viene scomposto in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante. Vengono però riportate le armature massime richieste nella metà superiore (testa) e inferiore (piede).

La fondazione su travi rovesce è risolta contemporaneamente alla sovrastruttura tenendo in conto sia la rigidezza flettente che quella torcente, utilizzando per l'analisi agli elementi finiti l'elemento asta su suolo elastico alla *Winkler*.

Le travate possono incrociarsi con angoli qualsiasi e avere dei disassamenti rispetto ai pilastri su cui si appoggiano.

La ripartizione dei carichi, data la natura matriciale del calcolo, tiene automaticamente conto della rigidezza relativa delle varie travate convergenti su ogni nodo.

Le verifiche per gli elementi bidimensionali (setti) vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

• DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.

Per il calcolo delle armature sono stati rispettati i minimi di legge di seguito riportati:

TRAVI:

Area minima delle staffe pari a $1.5 \cdot b \text{ mm}^2/\text{ml}$, essendo b lo spessore minimo dell'anima misurato in mm, con passo non maggiore di 0,8 dell'altezza utile e con un minimo di 3 staffe al metro. In prossimità degli appoggi o di carichi concentrati per una lunghezza pari all'altezza utile della sezione, il passo minimo sarà 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale.

Armatura longitudinale in zona tesa $\geq 0,15\%$ della sezione di calcestruzzo. Alle estremità è disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire, allo stato limite ultimo, uno sforzo di trazione uguale al taglio.

In zona sismica, nelle zone critiche il passo staffe è non superiore al minimo di:

- un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;
- 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CDA e CDB;
- 24 volte il diametro delle armature trasversali.

Le zone critiche si estendono, per CDB e CDA, per una lunghezza pari rispettivamente a 1 e 1,5 volte l'altezza della sezione della trave, misurata a partire dalla faccia del nodo trave-pilastro. Nelle zone critiche della trave il rapporto fra l'armatura compressa e quella tesa è maggiore o uguale a 0,5.

PILASTRI:

Armatura longitudinale compresa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di $0,10 \cdot N_{ed} / f_{yd}$;

Barre longitudinali con diametro $\geq 12 \text{ mm}$;

Diametro staffe $\geq 6 \text{ mm}$ e comunque $\geq 1/4$ del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.

In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

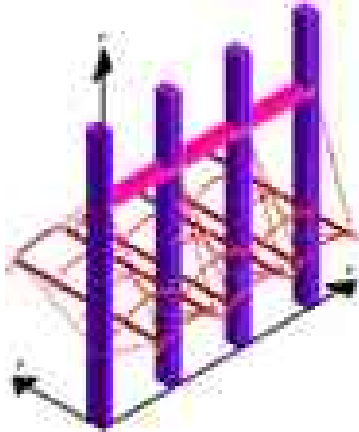
- $1/3$ e $1/2$ del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CDA e CDB;
- 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CDA e CDB;

- 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CDA e CDB.

- **SISTEMI DI RIFERIMENTO**

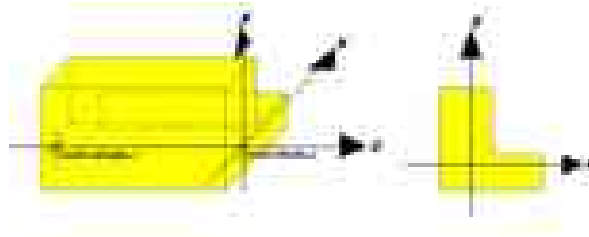
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

Il sistema di riferimento globale è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali (O-XYZ) dove l'asse Z rappresenta l'asse verticale rivolto verso l'alto. Le rotazioni sono considerate positive se concordi con gli assi vettori:



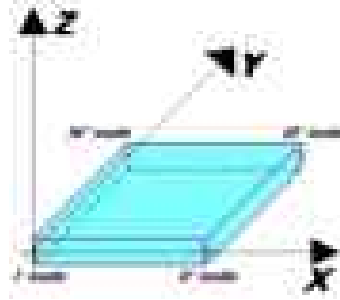
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

Il sistema di riferimento locale delle aste, inclinate o meno, è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse Z coincidente con l'asse longitudinale dell'asta ed orientamento dal nodo iniziale al nodo finale, gli assi X ed Y sono orientati come nell'archivio delle sezioni:



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse X coincidente con la direzione fra il primo ed il secondo nodo di input, l'asse Y giacente nel piano dello shell e l'asse Z in direzione dello spessore:



- **UNITÀ DI MISURA**

Si adottano le seguenti unità di misura:

- [lunghezze] = m
- [forze] = kgf / daN
- [tempo] = sec
- [temperatura] = °C

- **CONVENZIONI SUI SEGNI**

I carichi agenti sono:

- 1) Carichi e momenti distribuiti lungo gli assi coordinati;
- 2) Forze e coppie nodali concentrate sui nodi.

Le forze distribuite sono da ritenersi positive se concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta, quelle concentrate sono positive se concordi con il sistema di riferimento globale.

I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Tabella delle caratteristiche statiche dei profili e caratteristiche materiali.

Sez.	:	Numero d'archivio della sezione
U	:	Perimetro bagnato per metro di sezione
P	:	Peso per unità di lunghezza
A	:	Area della sezione
A _x	:	Area a taglio in direzione X
A _y	:	Area a taglio in direzione Y
J _x	:	Momento d'inerzia rispetto all'asse X
J _y	:	Momento d'inerzia rispetto all'asse Y
J _t	:	Momento d'inerzia torsionale
W _x	:	Modulo di resistenza a flessione, asse X
W _y	:	Modulo di resistenza a flessione, asse Y
W _t	:	Modulo di resistenza a torsione
i _x	:	Raggio d'inerzia relativo all'asse X
i _y	:	Raggio d'inerzia relativo all'asse Y
sver	:	Coefficiente per verifica a svergolamento ($h/(b \cdot i)$)
E	:	Modulo di elasticità normale
G	:	Modulo di elasticità tangenziale
s _{amm}	:	Tensione ammissibile
lambda	:	Valore massimo della snellezza
fe	:	Tipo di acciaio (1 = Fe360; 2 = Fe430; 3 = Fe510)
Ω	:	Prospetto per i coefficienti Ω (1 = a; 2 = b; 3 = c; 4 = d – Per le sezioni in legno: 5 = latifoglie dure; 6 = conifere)
Caric. extra	:	Coefficiente per carico estradossato per la verifica allo svergolamento
E.lim.	:	Eccentricità limite per evitare la verifica allo svergolamento
Coeff.'ni'	:	Coefficiente "ni"
ver.	:	-1 = non esegue verifica; 0 = verifica solo aste tese; 1 = verifica completa
gamma	:	peso specifico del materiale
W _x Plast.	:	Modulo di resistenza plastica in direzione X
W _y Plast.	:	Modulo di resistenza plastica in direzione Y
W _t Plast.	:	Modulo di resistenza plastica torsionale
A _x Plast.	:	Area a taglio plastica direzione X
A _y Plast.	:	Area a taglio plastica direzione Y
I _w	:	Costante di ingobbamento (momento di inerzia settoriale)
Num.Rit.Tors	:	Numero di ritegni torsionali

Tabella di stampa dell'archivio materiali.

Materiale N.ro	:	Numero identificativo del materiale in esame
Densità	:	Peso specifico del materiale
E _x * 1E3	:	Modulo elastico in direzione x moltiplicato per 10 al cubo
Ni.x	:	Coefficiente di Poisson in direzione x
Alfa.x	:	Coefficiente di dilatazione termica in direzione x
E _y * 1E3	:	Modulo elastico in direzione y moltiplicato per 10 al cubo
Ni.y	:	Coefficiente di Poisson in direzione y
Alfa.y	:	Coefficiente di dilatazione termica in direzione y
E11 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 1a colonna
E12 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 2a colonna
E13 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 3a colonna
E22 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 2a colonna
E23 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 3a colonna
E33 * 1E3	:	Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 3a riga - 3a colonna

Tabella di stampa dell'archivio shell.

Sezione N.ro	:	Numero identificativo dell'archivio sezioni (dal numero 601 in poi)
Spessore	:	Spessore dell'elemento
Base foro	:	Base di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
Altezza foro	:	Altezza di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
Codice	:	Codice identificativo della posizione del foro (1 = al centro; 0 = qualunque posizione)
Ascissa foro	:	Ascissa dello spigolo inferiore sinistro del foro
Ordinata foro	:	Ordinata dello spigolo inferiore sinistro del foro
Tipo mater.	:	Numero di archivio dei materiali shell
Tipo elem.	:	Schematizzazione dell'elemento a livello di calcolo: 0 = Lastra – Piastra 1 = Lastra 2 = Piastra

Tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le aste in elevazione, per quelle di fondazione, per i pilastri e per i setti.

Crit.N.ro	:	Numero indicativo del criterio di progetto
Elem.	:	Tipo di elemento strutturale
%Rig.Tors.	:	Percentuale di rigidità torsionale
Mod. E	:	Modulo di elasticità normale
Poisson	:	Coefficiente di Poisson
Sgmc	:	Tensione massima di esercizio del calcestruzzo
tauc0	:	Tensione tangenziale minima
tauc1	:	Tensione tangenziale massima
Sgmf	:	Tensione massima di esercizio dell'acciaio
Om.	:	Coefficiente di omogeneizzazione
Gamma	:	Peso specifico del materiale
Coprstaffa	:	Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo
Fi min.	:	Diametro minimo utilizzabile per le armature longitudinali
Fi st.	:	Diametro delle staffe
Lar. st.	:	Larghezza massima delle staffe
Psc	:	Passo di scansione per i diagrammi delle caratteristiche
Pos.pol.	:	Numero di posizioni delle armature per la verifica di sezioni poligonali
D arm.	:	Passo di incremento dell'armatura per la verifica di sezioni poligonali
Iteraz.	:	Numero massimo di iterazioni per la verifica di sezioni poligonali
Def. Tag.	:	Deformabilità a taglio (si, no)
%Scorr.Staf.	:	Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe
P.max staffe	:	Passo massimo delle staffe
P.min.staffe	:	Passo minimo delle staffe
tMt min.	:	Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione
Ferri parete	:	Presenza di ferri di parete a taglio
Ecc.lim.	:	Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura
Tipo ver.	:	Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)
Fl.rett.	:	Flessione retta forzata per sezioni dissimmetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)
Den.X pos.	:	Denominatore della quantità $q \cdot I \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.X neg.	:	Denominatore della quantità $q \cdot I \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo
Den.Y pos.	:	Denominatore della quantità $q \cdot I \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo

Den.Y neg.	:	<i>Denominatore della quantità q^*l^* per determinare il momento M_y minimo per la copertura del diagramma negativo</i>
%Mag.car.	:	<i>Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione di carico</i>
Linear.	:	<i>Coefficiente descrittivo del comportamento dell'asta: 1 = comportamento lineare sia a trazione che a compressione 2 = comportamento non lineare sia a trazione che a compressione. 3 = comportamento lineare solo a trazione. 4 = comportamento non lineare solo a trazione. 5 = comportamento lineare solo a compressione. 6 = comportamento non lineare solo a compressione.</i>
Appesi	:	<i>Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso; 0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso)</i>
Min. T/sigma	:	<i>Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)</i>
Verif.Alette	:	<i>Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)</i>
Kwinkl.	:	<i>Costante di sottofondo del terreno</i>

Tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le verifiche agli stati limite.

Cri.Nro	:	<i>Numero identificativo del criterio di progetto</i>
Tipo Elem.	:	<i>Tipo di elemento: trave di elevazione, trave di fondazione, pilastro, setto, setto elastico ("SHela")</i>
fck	:	<i>Resistenza caratteristica del calcestruzzo</i>
fcd	:	<i>Resistenza di calcolo del calcestruzzo</i>
rcd	:	<i>Resistenza di calcolo a flessione del calcestruzzo (massimo del diagramma parabola rettangolo)</i>
fyk	:	<i>Resistenza caratteristica dell'acciaio</i>
fyd	:	<i>Resistenza di calcolo dell'acciaio</i>
Ey	:	<i>Modulo elastico dell'acciaio</i>
ec0	:	<i>Deformazione limite del calcestruzzo in campo elastico</i>
ecu	:	<i>Deformazione ultima del calcestruzzo</i>
eyu	:	<i>Deformazione ultima dell'acciaio</i>
Ac/At	:	<i>Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa</i>
Mt/Mtu	:	<i>Rapporto fra il momento torcente di calcolo e il momento torcente resistente ultimo del calcestruzzo al di sotto del quale non si arma a torsione</i>
Wra	:	<i>Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare</i>
Wfr	:	<i>Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti</i>
Wpe	:	<i>Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti</i>
σ Rara	:	<i>Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni rare</i>
σ Perm	:	<i>Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni permanenti</i>
σ_f Rara	:	<i>Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare</i>
SpRar	:	<i>Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare</i>
SpPer	:	<i>Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti</i>
Coef.Visc.:	:	<i>Coefficiente di viscosità</i>

Simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

Filo: Numero del filo fisso in pianta.

Ascissa: Ascissa.

Ordinata: Ordinata.

Simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota:** Numero identificativo della quota del piano.

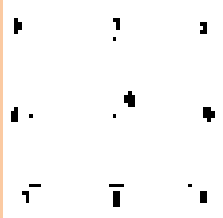
- **Altezza:** Altezza dallo spiccato di fondazione.

- **Tipologia:** Le tipologie previste sono due:

0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

1 = Interpiano, ovvero quota intermedia che ha rilevanza ai fini della geometria strutturale ma la cui massa non viene considerata a questa quota ai fini sismici. I nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti.

Tabulato di stampa dei dati di input dei pilastri.

Filo	:	Numero del filo fisso in pianta su cui insiste il pilastro
Sez.	:	Numero di archivio della sezione del pilastro
Tipologia	:	<p><i>Descrive le seguenti grandezze:</i></p> <p><i>a) La forma attraverso le sigle 'Rett.'=rettangolare; 'a T'; 'ad I'; 'a C'; 'Circ.'=circolare; 'Polig.'=poligonale</i></p> <p><i>b) Gli ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza</i></p>
Magrone	:	<i>Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler</i>
Ang.	:	<i>Angolo di rotazione della sezione. L'angolo e' positivo se antiorario</i>
Codice	:	<p><i>Individua il posizionamento del filo fisso nella sezione. Per la sezione rettangolare valgono i seguenti codici di spigolo:</i></p> <div style="text-align: center;">  </div> <p><i>Il codice zero, che è inizialmente associato al centro pilastro, permette anche degli scostamenti imposti esplicitamente del filo fisso dal centro del pilastro</i></p>
dx	:	<i>Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse X in pianta</i>
dy	:	<i>Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse Y in pianta</i>
Crit.N.ro	:	<i>Numero identificativo del criterio di progetto associato al pilastro</i>

Tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

Trave	:	Numero identificativo della trave alla quota in esame
Sez.	:	Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
Base x Alt.	:	<i>Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza</i>
Magrone	:	<i>Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler</i>
Ang.	:	<i>Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse</i>
Filo in.	:	<i>Numero del filo fisso iniziale della trave</i>

Filo fin.	:	<i>Numero del filo fisso finale della trave</i>
Quota in.	:	<i>Quota dell'estremo iniziale della trave</i>
Quota fin.	:	<i>Quota dell'estremo finale della trave</i>
dx in	:	<i>Scostamento in X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento</i>
dx f	:	<i>Scostamento in X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento</i>
dy in	:	<i>Scostamento in Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento</i>
dy f	:	<i>Scostamento in Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento</i>
Pann.	:	<i>Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.</i>
Tamp.	:	<i>Carico sulla trave dovuto a tamponature</i>
Ball.	:	<i>Carico sulla trave dovuto a ballatoi</i>
Espl.	:	<i>Carico sulla trave imposto dal progettista</i>
Tot.	:	<i>Totale dei carichi verticali precedenti</i>
Torc.	:	<i>Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Orizz.	:	<i>Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Assia.	:	<i>Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Ali.	:	<i>Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica</i>
Crit.N.ro	:	<i>Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave</i>

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

Codice: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

Tx, Ty, Tz	:	<i>Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo del pilastro (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.</i>
Rx, Ry, Rz	:	<i>Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento nella direzione della sconnessione inserita di valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.</i>

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Sigle usate nella tabella di stampa dell'input piastre.

Piastra N.ro	:	<i>Numero identificativo della piastra in esame</i>
Filo 1	:	<i>Numero del filo fisso su cui è stato posto il primo spigolo della piastra</i>
Filo 2	:	<i>Numero del filo fisso su cui è stato posto il secondo spigolo della piastra</i>
Filo 3	:	<i>Numero del filo fisso su cui è stato posto il terzo spigolo della piastra</i>
Filo 4	:	<i>Numero del filo fisso su cui è stato posto il quarto spigolo della piastra</i>
Tipo carico	:	<i>Numero di archivio delle tipologie di carico</i>
Quota filo 1	:	<i>Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del primo filo fisso</i>
Quota filo 2	:	<i>Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del secondo filo fisso</i>
Quota filo 3	:	<i>Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del terzo filo fisso</i>
Quota filo 4	:	<i>Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del quarto filo fisso</i>
Tipo sezione	:	<i>Numero identificativo della sezione della piastra</i>
Spessore	:	<i>Spessore della piastra</i>
Kwinkler	:	<i>Costante di Winkler del terreno su cui poggia la piastra (zero nel caso di piastre in elevazione)</i>
Tipo mater.	:	<i>Numero di archivio dei materiali shell</i>

Sigle usate nel tabulato di stampa dei carichi e vincoli nodali.

Filo	:	<i>Numero identificativo del filo fisso</i>
Quo N.	:	<i>Numero identificativo della quota di riferimento secondo la codifica dell'input quote</i>
D.Quo.	:	<i>Delta quota, ovvero scostamento della quota del nodo dalla quota di riferimento</i>
P. Sis	:	<i>Piano sismico di appartenenza del nodo in esame. È possibile avere più piani sismici alla stessa quota di impalcato</i>
Codi	:	<i>Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:</i> <div style="text-align: center;"> <i>I = Incastro</i> <i>A = Automatico</i> <i>C = Cerniera sferica</i> <i>E = Esplicito</i> </div> <i>Il vincolo di tipo 'A', cioè automatico, corrisponde ad un tipo di vincolo scelto dal programma in funzione delle varie situazioni strutturali riscontrate. Per valutare quale tipo di vincolo è stato imposto da CDSWin in questi casi è necessario riferirsi ai dati delle successive colonne della presente tabella di stampa</i>
Tx, Ty, Tz	:	<i>Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo</i>
Rx, Ry, Rz	:	<i>Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo</i>
Fx, Fy, Fz	:	<i>Valori delle forze concentrate applicate al nodo in esame</i>
Mx, My, Mz	:	<i>Valori delle coppie concentrate applicate al nodo in esame</i>

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

PROFILATI IPE							
Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	a mm	e mm	r mm	Mat. N.ro
1061	HEA100	96,0	100,0	5,0	8,0	12,0	1
1101	HEB120	120,0	120,0	6,5	11,0	12,0	1
1103	HEB140	140,0	140,0	7,0	12,0	12,0	1

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

CARATTERISTICHE STATICHE DEI PROFILI														
Sez. N.ro	U m2/m	P kg/m	A cmq	Ax cmq	Ay cmq	Jx cm4	Jy cm4	Jt cm4	Wx cm3	Wy cm3	Wt cm3	ix cm	iy cm	sver 1/cm
1061	0,56	16,7	21,24	5,20	4,21	349,2	133,8	3,7	72,75	26,76	4,68	4,05	2,51	1,20
1101	0,69	26,7	34,01	8,63	6,80	864,4	317,5	11,5	144,06	52,92	10,49	5,04	3,06	0,91
1103	0,81	33,7	42,96	11,01	8,61	1509,2	549,7	17,5	215,60	78,52	14,55	5,93	3,58	0,83

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

DATI PER VERIFICHE EUROCODICE							
Sez. N.ro	Descrizione	Wx Plastico cm3	Wy Plastico cm3	Wt Plastico cm3	Ax Plastico cm2	Ay Plastico cm2	Iw cm6
1061	HEA100	83,01	41,14	7,40	17,24	7,56	2581,3
1101	HEB120	165,21	80,97	16,59	27,64	10,96	9409,8
1103	HEB140	245,43	119,79	23,00	34,84	13,08	22478,8

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE MATERIALE								
Mat. N.ro	E kg/cmq	G kg/cmq	lambda max	Tipo Acciaio	Verifica	Gamma kg/mc	Lung/ SpLim	Tipo Profilat.
1	2100000	850000	200,0	S275	Completa	7850	250	a Caldo

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex*1E3 kg/cmq	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cmq	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cmq	E12*1E3 kg/cmq	E13*1E3 kg/cmq	E22*1E3 kg/cmq	E23*1E3 kg/cmq	E33*1E3 kg/cmq
1	2500	323	0,20	1,00	323	0,20	1,00	337	67	0	337	0	135
6	1900	5	0,25	1,00	5	0,25	1,00	5	1	0	5	0	2
7	1900	20	0,25	1,00	20	0,25	1,00	21	5	0	21	0	8
8	1900	15	0,25	1,00	15	0,25	1,00	16	4	0	16	0	6
9	1900	5	0,25	1,00	5	0,25	1,00	5	1	0	5	0	2
10	1900	20	0,25	1,00	20	0,25	1,00	21	5	0	21	0	8
11	1900	15	0,25	1,00	15	0,25	1,00	16	4	0	16	0	6
12	1800	25	0,25	1,00	25	0,25	1,00	27	7	0	27	0	10
13	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
14	1800	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
15	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
16	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12
17	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12

ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)
601	30	1	LASTRA- PIASTRA
602	25	1	LASTRA- PIASTRA
603	32	1	LASTRA- PIASTRA
604	40	1	LASTRA-

ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)
605	35	1	PIASTRA LASTRA- PIASTRA

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	50	50	0	87	CopNeve>1k	0,7	0,5	0,2		
2	0	100	300	0	Categ. B	0,7	0,5	0,3		
3	0	300	0	0	Categ. B	0,7	0,5	0,3		
4	50	50	0	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0		
5	50	50	0	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0		
6	50	50	0	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0		
7	50	50	0	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0		
8	50	50	0	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0		
9	100	50	50	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0		
10	100	100	50	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0		
11	0	50	50	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0		
12	100	300	100	0	Categ. B	0,7	0,5	0,3		
13	50	0	0	87	CopNeve>1k	0,7	0,5	0,2		
14	0	100	50	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0		
15	30	50	0	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0		
16	100	0	0	87	CopNeve>1k	0,7	0,5	0,2		
17	40	0	0	87	Categ. H	0,0	0,0	0,0		

CRITERI DI PROGETTO

IDEN	ASTE FONDAZIONE						
Crit N.ro	Min T/σ	Verif. Alette	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τMtmin kg/cm ²	Ferri parete
2	no	no	100	33	10	3	no

CRITERI DI PROGETTO

SCHEDA DI PROGETTO																		
IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER.COSTRUTTIVE						FLAG
Crit	Elem.	% Rig	% Rig	Classe	Classe	Mod. El	Pois	Gamma	Tipo	Tipo	Toll.	Copr	Copr	Fi	Fi	Lun	Li	App
N.ro		Tors.	Fless	CLS	Acciaio	kg/cmq	son	kg/mc	Ambiente	Armatura	Copr.	staf	ferr	min	st	sta	n.	esi
1	ELEV.	10	100	C28/35	FeB44k	323082	0,20	2500	XC2/XC3	POCO SENS.	0,00	2,5	4,0	14	8	60	0	0
2	FOND.	10	100	C25/30	FeB44k	314758	0,20	2500	XC2/XC3	POCO SENS.	0,00	2,5	4,0	14	8	60	0	
3	PILAS	60	100	C28/35	FeB44k	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,5	14	8	50	0	

CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																								
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Mtu	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar --- kg/cmq ---	σcPer ---	σfRar ---	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
1	ELEV.	280,0	158,0	158,0	4400	4400	3826	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	168,0	126,0	3520				2,0	0,08
2	FOND.	250,0	141,0	141,0	4400	4400	3826	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	150,0	112,0	3520				2,0	0,08
3	PILAS	280,0	158,0	158,0	4400	4400	3826	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	168,0	126,0	3520				2,0	0,08

MATERIALI SHELL IN C.A.

IDENT	%	CARATTERISTICHE					DURABILITA'			COPRIFERRO	
Mat. N.ro	Rig Fls	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. E kg/cmq	Pois-son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Setti (cm)	Piastre (cm)
1	100	C28/35	FeB44k	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	2,0

MATERIALI SHELL IN C.A.

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																								
Cri	Tipo	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At	Mt	Wra	Wfr	Wpe	σcRar	σcPer	σfRar	Spo	Spo	Spo	Coe	euk

Nro	Elem	----- kg/cmq -----			Ac	Mtu	mm	mm	mm	--- kg/cmq ---	Rar	Fre	Per	Vis
1	SETTI	280,0 158,0 158,0 4400 4400 3826 2100000	0,20	0,35	1,00	50				0,4 0,3 168,0 126,0 3520				

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI

IDEN	COSTANTE WINKLER			IDEN	COSTANTE WINKLER			IDEN	COSTANTE WINKLER	
Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc		Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc		Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc
1	10,00	0,00		2	10,00	0,00		3	15,00	1,50
4	15,00	1,50		5	15,00	1,50				

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	15,00	Altezza edificio (m)	15,00
Massima dimens. dir. Y (m)	7,00	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	TERZA
Longitudine Est (Grd)	11,26884	Latitudine Nord (Grd)	43,77142
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1,40000
Sistema Costruttivo Dir.1	Utente	Sistema Costruttivo Dir.2	Utente
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	Regolarita' in Pianta	NO
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O.			
Probabilita' Pvr	0,81	Periodo di Ritorno Anni	45,00
Accelerazione Ag/g	0,05	Periodo T'c (sec.)	0,26
Fo	2,58	Fv	0,81
Fattore Stratigrafia 'S'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,13
Periodo TC (sec.)	0,38	Periodo TD (sec.)	1,82
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	75,00
Accelerazione Ag/g	0,06	Periodo T'c (sec.)	0,28
Fo	2,60	Fv	0,89
Fattore Stratigrafia 'S'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,13
Periodo TC (sec.)	0,40	Periodo TD (sec.)	1,86
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	712,00
Accelerazione Ag/g	0,15	Periodo T'c (sec.)	0,31
Fo	2,40	Fv	1,25
Fattore Stratigrafia 'S'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,14
Periodo TC (sec.)	0,43	Periodo TD (sec.)	2,20
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPPLICITO - D I R. 1			
Fattore di struttura 'q'	1,00		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPPLICITO - D I R. 2			
Fattore di struttura 'q'	1,00		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per carpenteria	1,05	Verif.Instabilita' acciaio:	1,05
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50

Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondament.:	1,30
Livello conoscenza	LC2		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI DI CALCOLO PER AZIONE VENTO			
Zona Geografica	6	Altitudine s.l.m. (m)	566,00
Distanza dalla costa (km)	22,00	Tempo di Ritorno (anni)	50,00
Classe di Rugosita'	D	Coefficiente Topografico	1,00
Coefficiente dinamico	1,00	Coefficiente di attrito	0,01
Velocita' di riferim. (m/s)	29,34	Pressione di riferim.(kg/mq)	53,81
Categoria di Esposizione	III		
La costruzione ha (o puo' anche avere in condizioni eccezionali) una parete con aperture di superficie minore di 1/3 di quella totale.			
Il calcolo delle azioni del vento e' effettuato in base al punto 3.3 del D.M. 2008 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/12/2009			
DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE			
Zona Geografica	III	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	566	Coefficiente di forma	0,80
Tipo di Esposizione	Ventosa	Coefficiente di esposizione	0,90
Carico di riferimento kg/mq	121	Carico neve di calcolo kg/mq	87,00
Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2008 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/02/2008			

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI							
	Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
	1	9,19	6,69		2	6,35	6,69
	3	10,26	6,69		4	7,76	6,69
	5	14,65	0,50		62	5,43	2,89
	63	5,57	1,84		65	5,72	0,77
	66	13,53	0,43		76	9,19	3,44
	106	6,65	3,08		129	13,53	2,50
	130	12,40	3,92		131	12,40	2,50
	132	12,40	0,48		133	14,65	3,92
	134	14,65	2,50		135	14,65	0,38
	136	18,01	3,92		137	18,01	2,50
	138	18,01	0,24		147	9,19	2,50
	149	9,19	0,63		150	13,53	3,92
	174	16,89	0,29		175	15,77	0,33
	176	16,89	2,50		177	15,77	2,50
	178	15,77	3,92		179	16,89	3,92

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
180	11,33	3,76		181	10,26	3,60
182	7,93	3,26		183	6,76	2,07
184	7,99	2,31		185	10,26	2,50
186	11,33	2,50		187	8,03	0,68
188	6,88	0,72		189	11,33	0,53
190	10,26	0,58		228	18,01	6,69
229	4,90	6,69		230	16,34	6,69
231	14,65	6,69		232	12,40	6,69
233	9,86	6,69		234	11,33	6,69
235	7,31	6,69		236	18,01	5,36
237	5,16	4,83		250	13,53	6,69
251	15,77	6,69		252	16,89	6,69
254	13,95	2,50		255	12,92	2,50
256	9,19	1,58		257	12,40	1,49
258	14,65	1,44		259	18,01	1,37
260	5,65	1,30				

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	Irreg XY	Tamp Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	Irreg XY	Tamp Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	6,04	Piano sismico	NO	NO
2	9,52	Piano sismico	NO	NO	3	0,50	Interpiano	NO	NO
4	1,66	Interpiano	NO	NO	5	2,34	Interpiano	NO	NO
6	3,54	Interpiano	NO	NO	7	4,35	Interpiano	NO	NO
8	5,34	Interpiano	NO	NO	9	12,87	Piano sismico	NO	NO
10	11,04	Interpiano	NO	NO	11	7,78	Interpiano	NO	NO
12	1,04	Interpiano	NO	NO	13	8,52	Interpiano	NO	NO

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 6.04 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
62	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
63	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
65	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
130	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
131	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
132	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
134	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
135	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
136	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
137	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
138	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
147	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
149	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
228	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
229	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
230	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
231	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 6.04 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
232	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
233	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
235	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
236	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
237	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 9.52 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
62	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
63	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
65	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
130	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
131	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
132	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
134	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
135	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
136	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
137	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
138	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
147	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
149	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
228	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
229	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
230	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
231	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
232	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
233	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
235	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
236	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
237	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 1.66 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
62	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
63	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
65	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
131	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
132	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
134	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
135	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
136	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
137	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
138	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
147	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
149	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
228	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
229	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 1.66 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
230	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
231	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
232	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
233	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
235	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
236	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
237	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 2.34 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
62	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
63	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
65	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
131	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
132	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
134	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
135	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
136	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
137	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
138	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
147	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
149	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
228	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
229	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
230	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
231	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
232	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
233	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
235	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
236	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
237	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 3.54 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
62	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
63	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
65	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
131	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
132	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
134	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
135	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
136	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
137	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
138	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
147	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
149	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
228	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 3.54 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
229	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
230	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
231	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
232	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
233	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
235	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
236	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
237	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 4.35 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
62	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
63	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
65	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
130	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
131	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
132	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
134	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
135	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
136	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
137	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
138	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
147	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
149	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
228	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
229	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
230	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
231	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
232	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
233	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
235	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
236	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
237	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 5.34 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
62	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
63	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
65	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
130	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
131	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
132	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
134	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
135	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
136	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
137	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
138	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 5.34 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
147	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
149	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
228	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
229	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
230	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
231	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
232	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
233	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
235	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
236	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
237	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 7.78 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
62	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
63	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
65	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
130	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
131	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
132	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
134	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
135	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
136	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
137	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
138	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
147	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
149	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
228	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
229	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
230	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
231	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
232	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
233	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
235	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
236	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
237	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 1.04 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
63	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
65	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
131	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
132	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
134	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
135	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
137	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
138	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 1.04 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
147	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
149	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 8.52 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
62	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
63	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
65	1103	HEB140	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
130	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
131	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
132	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
134	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
135	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
136	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
137	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
138	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
147	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
149	1103	HEB140	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
228	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
229	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
230	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
231	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
232	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
233	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
235	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
236	1101	HEB120	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
237	1101	HEB120	8,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 6.04 m

		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro		
16	1103	Tel.SismoRes.	0	62	106	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
20	1103	Tel.SismoRes.	0	136	137	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	335	0	0	335	0	0	0	0	101		
21	1103	Tel.SismoRes.	0	133	134	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
23	1103	Tel.SismoRes.	0	130	131	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
24	1103	Tel.SismoRes.	0	130	150	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
25	1103	Tel.SismoRes.	0	133	178	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
26	1103	Tel.SismoRes.	0	137	259	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
27	1103	Tel.SismoRes.	0	134	258	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
28	1103	Tel.SismoRes.	0	131	257	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
30	1061	Tel.SismoRes.	0	62	63	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
32	1103	Secondario	0	260	65	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
45	1103	Tel.SismoRes.	0	76	147	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
48	1101	Tel.SismoRes.	0	233	235	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	335	0	0	335	0	0	0	0	101		
49	1103	Tel.SismoRes.	0	76	181	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
108	1103	Tel.SismoRes.	0	147	256	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
109	1103	Tel.SismoRes.	0	138	174	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
110	1103	Tel.SismoRes.	0	135	66	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
111	1103	Tel.SismoRes.	0	132	189	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
112	1103	Tel.SismoRes.	0	149	187	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
113	1103	Tel.SismoRes.	0	137	176	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
114	1103	Tel.SismoRes.	0	134	254	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
115	1103	Tel.SismoRes.	0	131	186	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
116	1103	Tel.SismoRes.	0	147	184	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
119	1103	Tel.SismoRes.	0	174	176	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
120	1103	Tel.SismoRes.	0	176	179	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
121	1103	Tel.SismoRes.	0	175	177	6,04	6,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		

[illegible]

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 9.52 m																							
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI									
Trav	Sez.	Tipo Elemento	Ang	In.	Fin	Q in.	Q fin	Dxi	Dyi	Dzi	Dxf	Dyf	Dzf	Pann	Tamp	Ball	Espl	Tot.	Torc	Orizz	Assia	Ali	Crit
N.ro	N.ro	fini sismici	Grd	in.	in	(m)	(m)	cm	cm	cm	cm	cm	cm			kg / m			kg	kg / m	%	N.ro	
1	1101	Tel.SismoRes.	0	106	2	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	222	0	0	0	222	0	0	0	0	101
2	1101	Tel.SismoRes.	0	181	3	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	177	0	0	0	177	0	0	0	0	101
3	1101	Tel.SismoRes.	0	76	1	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	199	0	0	0	199	0	0	0	0	101
4	1101	Tel.SismoRes.	0	182	4	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	222	0	0	0	222	0	0	0	0	101
5	1101	Tel.SismoRes.	0	1	4	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
6	1101	Tel.SismoRes.	0	4	235	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
7	1101	Tel.SismoRes.	0	2	229	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
9	1101	Tel.SismoRes.	0	3	233	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
73	1103	Tel.SismoRes.	0	137	259	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
92	1103	Tel.SismoRes.	0	138	174	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
94	1103	Tel.SismoRes.	0	135	66	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
95	1103	Tel.SismoRes.	0	132	189	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
96	1103	Tel.SismoRes.	0	149	187	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
97	1103	Secondario	0	65	260	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
98	1103	Tel.SismoRes.	0	149	256	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
99	1103	Tel.SismoRes.	0	63	183	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
100	1103	Tel.SismoRes.	0	147	185	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
101	1103	Tel.SismoRes.	0	132	257	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
102	1103	Tel.SismoRes.	0	135	258	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
103	1103	Tel.SismoRes.	0	131	255	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
104	1103	Tel.SismoRes.	0	134	177	9,52	9,52	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
107	1103	Tel.SismoRes.	0	188	65	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
109	1103	Tel.SismoRes.	0	187	188	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
110	1103	Tel.SismoRes.	0	183	184	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
111	1103	Tel.SismoRes.	0	184	147	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
113	1103	Tel.SismoRes.	0	174	175	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
115	1103	Tel.SismoRes.	0	175	135	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
117	1103	Tel.SismoRes.	0	66	132	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
119	1103	Tel.SismoRes.	0	189	190	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
121	1103	Tel.SismoRes.	0	190	149	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
123	1103	Tel.SismoRes.	0	176	137	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
124	1103	Tel.SismoRes.	0	177	176	9,52	9,52	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
127	1103	Secondario	0	260	63	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
128	1103	Tel.SismoRes.	0	185	186	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
129	1103	Tel.SismoRes.	0	186	131	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
130	1103	Tel.SismoRes.	0	188	183	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
131	1103	Tel.SismoRes.	0	187	184	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
132	1103	Tel.SismoRes.	0	190	185	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
133	1103	Tel.SismoRes.	0	189	186	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
134	1103	Tel.SismoRes.	0	66	129	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
135	1103	Tel.SismoRes.	0	175	177	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
136	1103	Tel.SismoRes.	0	174	176	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
203	1101	Tel.SismoRes.	0	136	137	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
204	1101	Tel.SismoRes.	0	136	236	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	93	0	0	0	93	0	0	0	0	101
205	1101	Tel.SismoRes.	0	236	228	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	93	0	0	0	93	0	0	0	0	101
206	1101	Tel.SismoRes.	0	228	252	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
207	1101	Tel.SismoRes.	0	230	251	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
208	1101	Tel.SismoRes.	0	231	250	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
209	1101	Tel.SismoRes.	0	232	234	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
210	1101	Tel.SismoRes.	0	233	1	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
211	1101	Tel.SismoRes.	0	179	176	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
212	1101	Tel.SismoRes.	0	235	2	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
213	1101	Tel.SismoRes.	0	229	237	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	116	0	0	0	116	0	0	0	0	101
214	1101	Tel.SismoRes.	0	237	62	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	102	0	0	0	102	0	0	0	0	101
215	1101	Tel.SismoRes.	0	62	63	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
216	1101	Tel.SismoRes.	0	232	130	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	184	0	0	0	184	0	0	0	0	101
230	1103	Tel.SismoRes.	0	130	150	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
231	1103	Tel.SismoRes.	0	133	178	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
232	1103	Tel.SismoRes.	0	150	133	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
233	1103	Tel.SismoRes.	0	178	179	9,52	9,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101

[illegible]

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA .5 m																											
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI													
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Grd	Fil in.	Fil fin	Q (m. in.)	Q (m. fin)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo			
11	42	Tel.SismoRes.	0	135	66	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
12	42	Tel.SismoRes.	0	132	189	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
13	42	Tel.SismoRes.	0	183	63	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
14	42	Tel.SismoRes.	0	131	257	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
15	42	Tel.SismoRes.	0	134	258	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
57	42	Tel.SismoRes.	0	131	186	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
58	42	Tel.SismoRes.	0	184	183	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
59	42	Tel.SismoRes.	0	185	147	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
60	42	Tel.SismoRes.	0	186	185	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
61	42	Tel.SismoRes.	0	255	254	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
62	42	Tel.SismoRes.	0	147	256	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
63	42	Tel.SismoRes.	0	176	137	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
64	42	Tel.SismoRes.	0	177	176	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
65	42	Tel.SismoRes.	0	147	184	0,50	0,50	3	0	0	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
66	42	Tel.SismoRes.	0	174	175	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
67	42	Tel.SismoRes.	0	175	135	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
68	42	Tel.SismoRes.	0	66	132	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
69	42	Tel.SismoRes.	0	189	190	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
70	42	Tel.SismoRes.	0	190	149	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
80	42	Tel.SismoRes.	0	254	134	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
81	42	Tel.SismoRes.	0	260	65	0,50	0,50	0	0	0	4	-19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
82	42	Tel.SismoRes.	0	259	138	0,50	0,50	0	0	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
83	42	Tel.SismoRes.	0	257	132	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
84	42	Tel.SismoRes.	0	258	135	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
85	42	Tel.SismoRes.	0	256	149	0,50	0,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		

[illegible]

FORI SETTI ALLA QUOTA 1.66 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
12	1	90	209	LIBERO	60	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna	0	1	16	4	8	15	1

[illegible]

Prof. Giacomo Tempesta

[illegible]

SETTI ALLA QUOTA 5.34 m																										
		GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI						PRESSIONI		RINFORZI MUR				
Sett N.ro	Sez N.r.	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
4	602	25	65	188	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
5	602	25	149	190	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
6	602	25	188	187	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
7	602	25	131	257	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
8	602	25	132	66	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
12	602	25	137	259	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
13	602	25	135	175	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
14	602	25	137	176	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
15	602	25	134	254	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
50	602	25	147	256	5,34	5,34	-1	10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
51	602	25	187	149	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
52	602	25	189	132	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
53	602	25	190	189	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
54	602	25	66	135	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
55	602	25	174	138	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
56	602	25	175	174	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
57	602	25	176	177	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
58	602	25	177	134	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
59	602	25	254	255	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
73	602	25	260	65	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
74	602	25	255	131	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
75	602	25	257	132	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
77	602	25	259	138	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
78	602	25	256	149	5,34	5,34	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

SETTI ALLA QUOTA 7.78 m																										
		GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r.	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	602	25	134	258	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
2	602	25	258	135	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
6	602	25	147	256	7,78	7,78	-1	10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
29	602	25	137	259	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
30	602	25	138	174	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
31	602	25	135	66	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
32	602	25	132	189	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
33	602	25	149	187	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
34	602	25	63	260	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
36	602	25	131	257	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
38	602	25	256	149	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
39	602	25	134	254	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
43	602	25	259	138	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
53	602	25	174	175	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
65	602	25	175	135	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
66	602	25	66	132	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
67	602	25	255	131	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
68	602	25	260	65	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
69	602	25	189	190	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
70	602	25	190	149	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
71	602	25	188	65	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
72	602	25	187	188	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
73	602	25	257	132	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
74	602	25	177	134	7,78	7,78	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				

FORI SETTI ALLA QUOTA 7.78 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
36	1	80	210	LIBERO	50	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna	0	1	16	4	8	15	1

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 1.04 m																										
DATI GENERALI						QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI												
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin.	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo		
61	39	Tel.SismoRes.	0	136	236	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	240	0	0	240	0	0	0	0	2	2		
62	39	Tel.SismoRes.	0	236	228	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	240	0	0	240	0	0	0	0	2	2		
63	39	Tel.SismoRes.	0	228	230	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	240	0	0	240	0	0	0	0	2	2		
64	39	Tel.SismoRes.	0	230	231	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	240	0	0	240	0	0	0	0	2	2		
65	39	Tel.SismoRes.	0	231	232	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	240	0	0	240	0	0	0	0	2	2		
66	39	Tel.SismoRes.	0	232	233	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	240	0	0	240	0	0	0	0	2	2		
67	39	Tel.SismoRes.	0	233	235	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	240	0	0	240	0	0	0	0	2	2		
69	39	Tel.SismoRes.	0	235	229	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	240	0	0	240	0	0	0	0	2	2		
70	39	Tel.SismoRes.	0	229	237	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	240	0	0	240	0	0	0	0	2	2		
71	39	Tel.SismoRes.	0	237	62	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	240	0	0	240	0	0	0	0	2	2		
88	39	Tel.SismoRes.	0	137	136	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	240	0	0	240	0	0	0	0	2	2		

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 1.04 m																									
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	File in.	File fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
105	39	Tel.SismoRes.	0	63	62	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	240	0	0	240	0	0	0	0	2	2	

SETTI ALLA QUOTA 1.04 m																										
		GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.ro	Sp. cm	File in.	File fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	602	25	134	258	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
2	602	25	258	135	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
3	602	25	63	260	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
4	602	25	65	188	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
5	602	25	147	256	1,04	1,04	-1	10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
6	602	25	188	187	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
7	602	25	131	257	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
8	602	25	132	66	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
12	602	25	137	259	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
13	602	25	135	175	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
14	602	25	137	176	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
15	602	25	134	254	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
16	602	25	187	149	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
19	602	25	149	190	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
20	602	25	176	177	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
21	602	25	177	134	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
26	602	25	260	65	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
45	602	25	189	132	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
47	602	25	190	189	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
49	602	25	174	138	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
51	602	25	175	174	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
56	602	25	66	135	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
76	602	25	254	255	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
77	602	25	255	131	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
78	602	25	256	149	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
79	602	25	257	132	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
81	602	25	259	138	1,04	1,04	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

SETTI ALLA QUOTA 8.52 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r.	Sp. cm	File in.	File fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	602	25	137	259	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
2	602	25	187	149	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
3	602	25	147	256	8,52	8,52	-1	10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
4	602	25	65	188	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
5	602	25	138	174	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
6	602	25	149	190	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
7	602	25	190	189	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
8	602	25	135	66	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
9	602	25	134	258	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
10	602	25	258	5	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
11	602	25	132	189	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
13	602	25	63	260	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
14	602	25	131	257	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
16	602	25	259	138	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
17	602	25	134	254	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
18	602	25	174	175	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
19	602	25	175	135	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
20	602	25	66	132	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
23	602	25	188	187	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
25	602	25	256	149	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
26	602	25	177	134	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
27	602	25	260	65	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
56	602	25	257	132	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
57	602	25	255	131	8,52	8,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

FORI SETTI ALLA QUOTA 8.52 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
4	1	240	50	LIBERO	60	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna	0	1	16	4	8	15	1
7	1	120	50	LIBERO	0	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna	0	1	16	4	8	15	1

GEOMETRIA PIASTRE ALLA QUOTA 6.04 m

Piastra N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Tipo Car.	Quota Filo1	Quota Filo2	Quota Filo3	Quota Filo4	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.
46	179	176	137	136	2	1	1	1	1	8	8,0	10,0	1
48	178	177	176	179	2	1	1	1	1	8	8,0	10,0	1
50	133	134	177	178	2	1	1	1	1	8	8,0	10,0	1
52	150	129	134	133	2	1	1	1	1	8	8,0	10,0	1
54	130	131	129	150	2	1	1	1	1	8	8,0	10,0	1
56	180	186	131	130	2	1	1	1	1	8	8,0	10,0	1
57	181	185	186	180	2	1	1	1	1	8	8,0	10,0	1
59	185	190	189	186	2	1	1	1	1	8	8,0	10,0	1
61	76	147	185	181	2	1	1	1	1	8	8,0	10,0	1
62	182	184	147	76	2	1	1	1	1	8	8,0	10,0	1
64	106	183	184	182	2	1	1	1	1	8	8,0	10,0	1
65	62	63	183	106	2	1	1	1	1	8	8,0	10,0	1
67	183	188	187	184	2	1	1	1	1	8	8,0	10,0	1

GEOMETRIA PIASTRE ALLA QUOTA 9.52 m

Piastra N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Tipo Car.	Quota Filo1	Quota Filo2	Quota Filo3	Quota Filo4	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.
47	177	175	174	176	14	2	2	2	2	8	8,0	10,0	1
52	185	190	189	186	14	2	2	2	2	8	8,0	10,0	1
55	183	188	187	184	14	2	2	2	2	8	8,0	10,0	1
57	179	176	137	136	14	2	2	2	2	8	8,0	10,0	1
58	178	177	176	179	14	2	2	2	2	8	8,0	10,0	1
59	133	134	177	178	14	2	2	2	2	8	8,0	10,0	1
60	150	129	134	133	14	2	2	2	2	8	8,0	10,0	1
61	130	131	129	150	14	2	2	2	2	8	8,0	10,0	1
62	180	186	131	130	14	2	2	2	2	8	8,0	10,0	1
63	181	185	186	180	14	2	2	2	2	8	8,0	10,0	1
64	76	147	185	181	14	2	2	2	2	8	8,0	10,0	1
65	182	184	147	76	14	2	2	2	2	8	8,0	10,0	1
66	106	183	184	182	14	2	2	2	2	8	8,0	10,0	1
67	62	63	183	106	14	2	2	2	2	8	8,0	10,0	1

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00
Var.Uffici	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	0,30	0,30	0,30
Var.Vento	1,50	0,90	0,90	1,50	0,90	0,90	1,50	0,90	0,90	1,50	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00
Var.Neve h<=1000	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00	-1,00	1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	0,30	0,30

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Uffici	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Vento	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.															
DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Corr. Tors. dir. 90	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30
Sisma direz. grd 90	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.															
DESCRIZIONI	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
Var.Uffici	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	
Var.Vento	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Corr. Tors. dir. 0	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	
Sisma direz. grd 0	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	
Sisma direz. grd 90	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.												
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Uffici	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70
Var.Vento	1,00	0,60	0,60	1,00	0,60	0,60	1,00	0,60	0,60	1,00	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50
Var.Coperture	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.							
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
Var.Uffici	0,50	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	
Var.Vento	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Var.Neve h<=1000	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00	
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20	
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.	
DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Uffici	0,30
Var.Vento	0,00
Var.Neve h<=1000	0,00
Var.Coperture	0,00
Vento dir. 0	0,00
Vento dir. 90	0,00
Vento dir. 180	0,00
Vento dir. 270	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Filo N.ro	: Numero del filo del nodo inferiore o superiore
Quota inf/sup	: Quota del nodo inferiore e del nodo superiore
Nodo inf/sup	: Numero dei nodi inferiore e superiore per la determinazione degli spostamenti sismici relativi
Sisma N.ro	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Spostam. Calcolo	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Spostam. Limite	: valore dello spostamento limite per lo S.L.D.
Sisma N.ro	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Spostam. Calcolo	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Spostam. Limite	: valore dello spostamento limite per lo S.L.O.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in calcestruzzo per gli stati limite ultimi.

Filo Iniz./Fin.	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
<u>Cotg Θ</u>	: Cotangente Angolo del puntone compresso
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
SgmT	: Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm ² calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
AmpC	: Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
N/Nc	: Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Sez B/H	: Sulla prima riga numero della sezione nell'archivio, sulla seconda base della sezione, sulla terza altezza. Per sezioni a T è riportato l'ingombro massimo della sezione
Concio	: Numero del concio
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la massima deformazione nell'acciaio e nel calcestruzzo per la verifica a flessione
GamRd	: Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.
M Exd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
M Eyd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore Y
N Ed	: Sforzo normale ultimo di calcolo
x / d	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100
ef% ec% (*100)	: deformazioni massime nell'acciaio e nel calcestruzzo moltiplicate per 10.000. Valore limite per l'acciaio 100 (1%), valore limite nel calcestruzzo 35 (0,35%)
Area	: Area del ferro in centimetri quadri; per le travi rispettivamente superiore ed inferiore, per i pilastri armature lungo la base e l'altezza della sezione
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
V Exd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X
V Eyd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
T sdu	: Momento torcente ultimo di calcolo
V Rxd	: Taglio resistente ultimo in direzione X

V Ryd	: Taglio resistente ultimo in direzione Y
T Rd	: Momento torcente resistente ultimo. <i>Le sollecitazioni di taglio e torsione resistente possono essere riferiti al calcestruzzo o alle staffe in base a quale materiale ha il coefficiente di impegno maggiore</i>
T Rld	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
Coe Cls	: Coefficiente per il controllo di sicurezza del calcestruzzo alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Coe Staf	: Coefficiente per il controllo di sicurezza delle staffe alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Alon	: Armatura longitudinale a torsione (nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento M_y in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
Staffe	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
Moltipl Ultimo	: Solo per le stampe di riverifica: <i>Moltiplicatore dei carichi che porta a collasso la sezione. Il percorso dei carichi seguito e' a sforzo normale costante. Le deformazioni riportate sono determinate dalle sollecitazioni di calcolo amplificate del moltiplicatore in parola.</i>

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO / LEGNO

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in acciaio e di verifica aste in legno.

Fili N.ro	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Cmb N.r	: Numero della combinazione per la quale si è avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo). La combinazione 0, se presente, si riferisce alle verifiche delle aste in legno, costruita con la sola presenza dei carichi permanenti ($1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2$). Seguono le caratteristiche associate alla combinazione:
N Sd	: Sforzo normale di calcolo
MxSd	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
MySd	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
VxSd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
VySd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
T Sd	: Torsione di calcolo
N Rd	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
MxV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale
MyV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
VxplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
VyplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse Y locale
T Rd	: Torsione resistente
fy rid	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
Rap %	: Rapporto di verifica moltiplicato per 100. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100. La formula utilizzata in verifica è la n.ro 6.41 di EC3. Tale formula nel caso di sezione a doppio T coincide con la formula del DM 2008 n.ro 4.2.39.
Sez.N	: Numero di archivio della sezione
Ac	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
Qn	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio
Asta	: Numerazione dell'asta

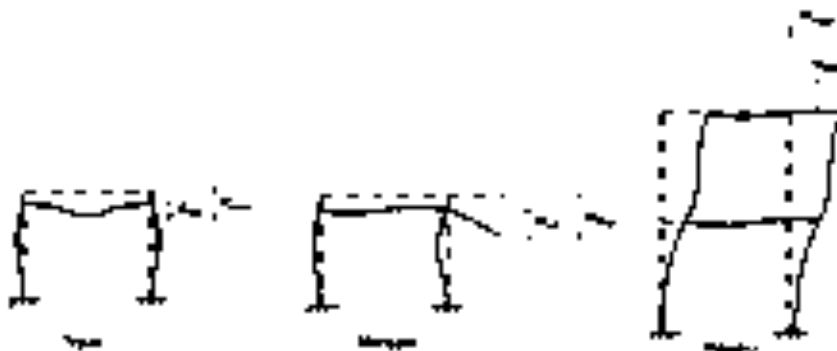
Per le strutture dissipative, nei pilastri, sono stati tenuti in conto i fattori di sovraresistenza riportati nella Tab. 7.5.1 delle NTC 2008.

L'ultima riga delle quattro relative a ciascuna asta, si riferisce ai valori utili ad effettuare le verifiche di instabilità:

l	: Lunghezza della trave
$\beta \cdot l$: Lunghezza libera di inflessione
clas.	: Classe di verifica della trave
ϵ	: $(235/f_y)^{1/2}$. Se il valore ϵ è maggiore di 1 significa che il programma ha classificato la sezione, originariamente di classe 4, come sezione di classe 3 secondo il comma (9) del punto 5.5.2 dell'EC3 in base alla tensione di compressione massima. Per tali aste non sono state effettuate le verifiche di instabilità come previsto nel comma (10) dell'EC3 (vedi anche pto C4.2.3.1).
Lmd	: Snellezza lambda
R%pf	: Rapporto di verifica per l'instabilità alla presso-flessione moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.32]. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100
R%ft	: Rapporto di verifica per l'instabilità flessio-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
Wmax	: Spostamento massimo
Wrel	: Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
Wlim	: Spostamento limite

Gli spostamenti Wmax e Wrel, essendo legati alle verifiche di esercizio, sono calcolati combinando i canali di carico con i coefficienti delle matrici SLE.

Per una più agevole comprensione del significato dei dati Wmax e Wrel, si può fare riferimento alla figura seguente:



Quindi ai fini della verifica è sufficiente che risulti $W_{rel} \leq W_{lim}$, essendo del tutto normale che l'asta possa risultare verificata anche con $W_{max} > W_{lim}$.

Se:

Rap %	: 111 La sezione non verifica per taglio elevato
Rap %	: 444 Sezione non verificata in automatico perché di classe 4

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

$N_{Rd} \rightarrow \sigma_n$: Tensione normale dovuta a sforzo normale
$M_{xV.Rd} \rightarrow \sigma_{M_x}$: Tensione normale dovuta a momento M_x
$M_{yV.Rd} \rightarrow \sigma_{M_y}$: Tensione normale dovuta a momento M_y
$V_{xpl.Rd} \rightarrow \tau_x$: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_x
$V_{ypl.Rd} \rightarrow \tau_y$: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_y
$T_{Rd} \rightarrow \tau_{M_t}$: Tensione tangenziale da momento torcente
$f_y \text{ rid} \rightarrow \text{Rapp. Fless}$: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule del DM 2008

	<i>[4.4.6a], [4.4.6b], [4.4.7a], [4.4.7b]. Viene riportato il valore più alto fra tutte le varie combinazioni e si intende verificato, come tutti gli altri rapporti, se il valore è minore di uno</i>
Rap % →	<i>: Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule del DM 2008</i>
Rapp.Taglio	<i>[4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente</i>
clas. → KcC	<i>: Coefficiente di instabilità di colonna ($K_{crit,c}$) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.15]</i>
lmd → KcM	<i>: Coefficiente di instabilità di trave ($K_{crit,m}$) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.12]</i>
R%pf → Rx	<i>: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente Km è applicato al termine del momento Y</i>
R%ft → Ry	<i>: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente Km è applicato al termine del momento X</i>

Gli spostamenti W_{max} e W_{rel} sono calcolati secondo le formule [2.2] e [2.3] dell'Eurocodice 5. In particolare si sommano gli spostamenti istantanei delle combinazioni SLE Rare con quelli a tempo infinito delle combinazioni SLE Quasi Permanenti. Quindi indicando con U^P gli spostamenti istantanei dei carichi permanenti e con U^Q quelli dei carichi variabili lo spostamento finale vale:

$$U_{fin} = U^P + K_{def} * U^P + U^Q + K_{def} * \phi_2 * U^Q$$

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in cls per gli stati limiti di esercizio.

Filo	<i>: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale</i>
Quota	<i>: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale</i>
Tratto	<i>: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave</i>
Com Cari	<i>: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti. Questo indicatore vale sia per la verifica a fessurazione che per il calcolo delle frecce</i>
Fessu	<i>: Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la trave non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla</i>
Dist mm	<i>: Distanza fra le fessure</i>
Concio	<i>: Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura</i>
Combin	<i>: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura</i>
Mf X	<i>: Momento flettente asse vettore X</i>
Mf Y	<i>: Momento flettente asse vettore Y</i>
N	<i>: Sforzo normale</i>
Frecce	<i>: Freccia limite e freccia massima di calcolo</i>
Combin	<i>: Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima</i>
Com Cari	<i>: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul calcestruzzo, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul calcestruzzo</i>
σ_{lim}	<i>: Valore della tensione limite in Kg/cm²</i>
σ_{cal}	<i>: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm²</i>
Concio	<i>: Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione</i>
Combin	<i>: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima</i>

tensione
Mf X : *Momento flettente asse vettore X*
Mf Y : *Momento flettente asse vettore Y*
N : *Sforzo normale*

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

Quota N.ro : *Quota a cui si trova l'elemento*
Perim. N.ro : *Numero identificativo del macroelemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica*
Nodo 3d N.ro : *Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi*
Nx : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale (il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
Ny : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale*
Txy : *Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)*
Mx : *Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy*
My : *Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy*
Mxy : *Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)*
 $\epsilon_{cx} * 10000$: *Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x *10000 (Es. 0.35% = 35)*
 $\epsilon_{cy} * 10000$: *Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y *10000 (Es. 0.35% = 35)*
 $\epsilon_{tx} * 10000$: *Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x *10000 (Es. 1% = 100)*
 $\epsilon_{ty} * 10000$: *Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y *10000 (Es. 1% = 100)*
Ax superiore : *Area totale armatura superiore diretta lungo x. Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)*
Ay superiore : *Area totale armatura superiore diretta lungo y*
Ax inferiore : *Area totale armatura inferiore diretta lungo x*
Ay inferiore : *Area totale armatura inferiore diretta lungo y*
Atag : *Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni*
 σ_i : *Tensione massima di contatto con il terreno*
Eta : *Abbassamento verticale del nodo in esame*
Fpunz : *Forza di punzonamento determinata amplificando il massimo valore della forza punzonante (ottenuta dall'involuppo fra le varie combinazioni di carico agenti) per un coefficiente beta raccomandato nell'eurocodice 2 (figura 6.21). Per le piastre di fondazione la forza di punzonamento è stata ridotta dell'effetto favorevole della pressione del suolo*
FpunzLi : *Resistenza al punzonamento ottenuta dall'applicazione della formula (6.47) dell'eurocodice 2, utilizzando il perimetro di base definito nelle figure 6.13 e 6.15*
Apunz : *Armatura di punzonamento calcolata dalla formula (6.51) dell'eurocodice 2*

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle ϵ vengono sostituite con:

- Molt.** : *Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y*
- x/d** : *Posizione adimensionalizzata dell'asse neutro rispettivamente nelle direzioni X e Y*

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

- Quota** : *Quota a cui si trova l'elemento*
- Perim.** : *Numero identificativo del macro-elemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica*
- Nodo** : *Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi*
- Comb Cari** : *Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti*
- Fes lim** : *Fessura limite espressa in mm*
- Fess.** : *Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla*
- Dist mm** : *Distanza fra le fessure*
- Combin** : *Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura*
- Mf X** : *Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
- N X** : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale*
- Mf Y** : *Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
- N Y** : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale*
- Cos teta** : *Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione*
- Sin teta** : *Seno dell'angolo teta*
- Combina Carico** : *Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls*
- s lim** : *Valore della tensione limite in Kg/cm²*
- s cal** : *Valore della tensione di calcolo in Kg/cm² sulla faccia di normale x*
- Conbin** : *Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione*
- Mf X** : *Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
- N X** : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale*
- s cal** : *Valore della tensione di calcolo in Kg/cm² sulla faccia di normale y*
- Combin** : *Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione*
- Mf Y** : *Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale*
- N Y** : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale*

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

Gruppo Quote	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
Generatrice	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
Nodo 3d N.ro	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
Nx	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale ha l'asse x nella direzione del setto e l'asse y verticale)
Ny	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Txy	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale. (Ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
Mx	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
My	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
Mxy	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
$\epsilon_{cx} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{cy} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{sx} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
$\epsilon_{sy} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
Ax superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. (Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
Ay superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
Ax inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
Ay inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
Atag	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
σ_t	: Tensione massima di contatto con il terreno
Eta	: Abbassamento verticale del nodo in esame

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle ϵ vengono sostituite con:

Molt. : Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

Gr.Q	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
Gen	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
Nodo	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
Comb. Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti
Fes lim	: Fessura limite espressa in mm
Fess.	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla

Dist mm	: Distanza fra le fessure
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Cos teta	: Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione
Sin teta	: Seno dell'angolo teta
Combina	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls
Carico	
s lim	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale x
Conbin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale y
Conbin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI											
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.			INVILUPPO S.L.O.			Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
149	0,50	6,04	6	248	2	0,002	16,620	2	0,001	11,080	VERIFICATO
149	6,04	9,52	248	414	1	0,003	10,440	1	0,002	6,960	VERIFICATO
228	1,04	6,04	63	188	1	0,020	15,000	1	0,016	10,000	VERIFICATO
228	6,04	9,52	188	303	1	0,019	10,440	1	0,016	6,960	VERIFICATO
229	1,04	6,04	69	189	1	0,015	15,000	1	0,012	10,000	VERIFICATO
229	6,04	9,52	189	304	1	0,016	10,440	1	0,013	6,960	VERIFICATO
230	1,04	6,04	64	190	1	0,017	15,000	1	0,014	10,000	VERIFICATO
230	6,04	9,52	190	305	1	0,017	10,440	1	0,014	6,960	VERIFICATO
231	1,04	6,04	65	191	1	0,015	15,000	1	0,012	10,000	VERIFICATO
231	6,04	9,52	191	306	1	0,015	10,440	1	0,012	6,960	VERIFICATO
232	1,04	6,04	66	192	1	0,013	15,000	1	0,011	10,000	VERIFICATO
232	6,04	9,52	192	307	1	0,013	10,440	1	0,011	6,960	VERIFICATO
233	1,04	6,04	67	193	1	0,012	15,000	1	0,010	10,000	VERIFICATO
233	6,04	9,52	193	308	1	0,013	10,440	1	0,011	6,960	VERIFICATO
235	1,04	6,04	68	194	1	0,013	15,000	1	0,011	10,000	VERIFICATO
235	6,04	9,52	194	309	1	0,014	10,440	1	0,012	6,960	VERIFICATO
236	1,04	6,04	62	195	1	0,018	15,000	1	0,015	10,000	VERIFICATO
236	6,04	9,52	195	310	1	0,018	10,440	1	0,015	6,960	VERIFICATO
237	1,04	6,04	70	196	1	0,012	15,000	1	0,010	10,000	VERIFICATO
237	6,04	9,52	196	311	1	0,013	10,440	1	0,011	6,960	VERIFICATO

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	Vxp.Rd Kg	Vyp.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 103	63	1,04	3	-731	-42	15	34	138	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
HEB140	qn=	0	1	-752	-5	4	16	156	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Asta: 34	63	0,50	9	-742	38	7	-31	155	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Instab.:l=	54,0	$\beta^*l=$	54,0	0	0	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,0
Sez.N. 103	65	3,54	6	-263	-3	0	0	3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0	6	-329	2	0	0	3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 35	65	0,50	6	-397	7	-1	0	3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$	304,0	-396	3	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	84	Rpf=	1	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	0,0
Sez.N. 103	131	3,54	10	-84	1	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0	10	-150	-1	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 36	131	0,50	10	-217	-2	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$	304,0	-217	1	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	84	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,0
Sez.N. 103	132	3,54	10	0	-3	0	0	3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0	4	-69	1	0	0	3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 37	132	0,50	4	-137	6	0	0	3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$	304,0	-137	2	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	84	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,0
Sez.N. 103	134	3,54	44	50	1	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0	10	-41	-1	0	0	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 38	134	0,50	10	-108	-4	0	0	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$	304,0	-108	1	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	84	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,0
Sez.N. 103	135	3,54	10	13	-2	0	0	2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0	4	-55	1	0	0	2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 39	135	0,50	4	-123	5	0	0	2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$	304,0	-123	2	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	84	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,0
Sez.N. 103	137	1,04	10	-291	14	0	-9	-61	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0	10	-303	-2	2	-9	-61	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 40	137	0,50	7	-302	-18	5	-12	-56	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	54,0	$\beta^*l=$	54,0	0	0	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,0
Sez.N. 103	138	3,54	9	-28	-4	0	0	4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0	4	-102	2	0	0	4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 41	138	0,50		10	-164	9	0	0	4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$	304,0		-170	4	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 84	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	12,2	mm		
Sez.N. 103	147	3,54		10	-506	4	0	0	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140 qn=	0			10	-571	1	0	0	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 42	147	0,50		10	-639	-2	0	0	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$	304,0		-639	1	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 84	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	12,2	mm		
Sez.N. 103	149	3,54		38	-23	-3	0	0	2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140 qn=	0			6	-90	2	0	0	3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 43	149	0,50		6	-158	6	0	0	3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$	304,0		-158	3	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 84	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	12,2	mm		
Sez.N. 101	62	3,54		3	-401	18	-189	-151	-10	1	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	9		
HEB120 qn=	0			2	-454	5	1	-90	-11	1	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	1		
Asta: 56	62	1,04		3	-488	-8	189	-151	-10	1	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	9		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-488	7	76	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	2,1	2,1	10,0	mm		
Sez.N. 103	63	3,54		10	-795	3	2	1	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
HEB140 qn=	0			10	-850	3	0	1	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 57	63	1,04		10	-905	2	-1	1	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-905	3	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm		
Sez.N. 101	136	3,54		7	-1382	27	-44	-26	-17	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	3		
HEB120 qn=	0			4	-1429	6	-11	-26	-17	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2		
Asta: 58	136	1,04		4	-1473	-15	21	-26	-17	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-1473	11	18	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	10,0	mm		
Sez.N. 103	137	3,54		8	-387	-4	-1	0	2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140 qn=	0			8	-442	-1	0	0	2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 59	137	1,04		8	-497	2	0	0	2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-497	2	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm		
Sez.N. 101	228	3,54		18	-914	-6	-259	-206	1	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	12		
HEB120 qn=	0			30	-1044	-4	-62	-49	0	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	3		
Asta: 60	228	1,04		18	-981	-1	256	-206	1	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	12		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-1305	2	99	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	0,7	0,7	10,0	mm		
Sez.N. 101	229	3,54		22	-1403	-18	275	216	9	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	13		
HEB120 qn=	0			2	-2164	-8	8	-15	11	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2		
Asta: 61	229	1,04		22	-1470	4	-266	216	9	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	13		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-1470	9	110	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	0,7	0,7	10,0	mm		
Sez.N. 101	230	3,54		22	-1365	107	256	205	-88	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	15		
HEB120 qn=	0			2	-2135	-1	1	-31	-4	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2		
Asta: 62	230	1,04		22	-1432	-114	-255	205	-88	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	15		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-1523	44	101	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 9	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	1,7	1,7	10,0	mm		
Sez.N. 101	231	3,54		16	-1593	86	-247	-196	-71	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	14		
HEB120 qn=	0			5	-2401	0	-2	-13	112	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	3		
Asta: 63	231	1,04		16	-1660	-91	244	-196	-71	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	14		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-1660	37	99	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 9	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	1,9	1,9	10,0	mm		
Sez.N. 101	232	3,54		16	-2049	6	-256	-204	-5	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	12		
HEB120 qn=	0			2	-3114	0	-1	-35	-2	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	3		
Asta: 64	232	1,04		16	-2116	-2	255	-204	-5	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	12		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-2116	3	102	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 9	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	0,7	0,7	10,0	mm		
Sez.N. 101	233	3,54		22	-2130	140	243	195	-115	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	15		
HEB120 qn=	0			2	-3267	-1	0	-32	-1	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	4		
Asta: 65	233	1,04		22	-2197	-148	-244	195	-115	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	15		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-3100	230	7	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 12	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	2,6	2,6	10,0	mm		
Sez.N. 101	235	3,54		18	-2160	-147	-245	-196	121	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	15		
HEB120 qn=	0			8	-3373	-1	-1	31	-16	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	4		
Asta: 66	235	1,04		22	-2299	-156	-244	194	-121	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	15		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-3194	243	6	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 12	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	2,7	2,7	10,0	mm		
Sez.N. 101	236	3,54		22	-1139	6	91	76	-4	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	4		
HEB120 qn=	0			5	-1703	-1	0	2	-3	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2		
Asta: 67	236	1,04		22	-1206	-5	-99	76	-4	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	5		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-1691	2	31	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	0,9	0,9	10,0	mm		
Sez.N. 101	237	3,54		3	-2118	8	-292	-244	-6	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	14		
HEB120 qn=	0			5	-2250	0	3	-54	-4	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	3		
Asta: 68	237	1,04		3	-2205	-8	318	-244	-6	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	15		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																						
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																						
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %				
Instab.:=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-2205	3	127	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 81	Rpf= 11	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	3,7	3,7	10,0	mm					
Sez.N. 103	136	3,54	1	10	0	24	0	0	-69	1	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
HEB140	qn=	-269	/	34	0	-27	0	0	-94	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Asta: 69	46	3,54	2	10	0	-112	0	0	-316	1	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2					
Instab.:=	70,9	$\beta^*l=$	49,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,8	mm					
Sez.N. 103	137	3,54	1	5	0	28	0	0	-92	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
HEB140	qn=	-34	/	36	0	1	0	0	-88	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Asta: 70	6	3,54	2	2	0	-31	0	0	-117	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Instab.:=	56,4	$\beta^*l=$	39,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,3	mm					
Sez.N. 103	133	3,54	10		0	-1	0	0	23	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
HEB140	qn=	-34	36		0	8	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Asta: 71	134	3,54	4		0	-12	0	0	-39	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Instab.:=	141,8	$\beta^*l=$	99,2		0	12	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	5,7	mm					
Sez.N. 103	134	3,54	10		0	-5	0	0	24	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
HEB140	qn=	-34	6		0	2	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Asta: 72	258	3,54	6		0	-4	0	0	-23	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Instab.:=	106,1	$\beta^*l=$	74,3		0	5	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm					
Sez.N. 103	130	3,54	28		-51	-71	49	-43	131	-1	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3					
HEB140	qn=	-34	22		87	15	84	-55	107	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3					
Asta: 73	131	3,54	22		87	82	121	-55	83	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	5					
Instab.:=	141,8	$\beta^*l=$	99,2		87	82	121	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 4	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	5,7	mm					
Sez.N. 103	131	3,54	11		0	-8	0	0	31	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
HEB140	qn=	-34	11		0	3	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Asta: 74	257	3,54	36		0	1	0	0	-10	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Instab.:=	100,9	$\beta^*l=$	70,6		0	8	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm					
Sez.N. 103	133	3,54	10		0	0	0	0	-23	1	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
HEB140	qn=	-34	11		0	-22	0	0	-51	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Asta: 75	178	3,54	11		0	-57	0	0	-75	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1					
Instab.:=	111,8	$\beta^*l=$	78,2		0	57	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	4,5	mm					
Sez.N. 103	138	3,54	3		0	-6	0	0	27	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
HEB140	qn=	-34	10		0	2	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Asta: 76	174	3,54	9		0	-4	0	0	-23	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Instab.:=	111,9	$\beta^*l=$	78,3		0	6	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm					
Sez.N. 103	135	3,54	3		0	-8	0	0	30	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
HEB140	qn=	-34	3		0	3	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Asta: 77	66	3,54	7		0	-2	0	0	-20	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Instab.:=	112,9	$\beta^*l=$	79,0		0	8	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm					
Sez.N. 103	137	3,54	36		0	7	0	0	4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
HEB140	qn=	-34	36		0	7	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Asta: 78	176	3,54	3		0	-10	0	0	-39	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Instab.:=	111,8	$\beta^*l=$	78,2		0	10	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm					
Sez.N. 103	134	3,54	44		0	-3	0	0	17	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
HEB140	qn=	-34	44		0	1	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Asta: 79	254	3,54	32		0	-2	0	0	-13	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Instab.:=	70,7	$\beta^*l=$	49,5		0	1	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 13	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,8	mm					
Sez.N. 103	132	3,54	44		39	-9	-8	-12	30	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
HEB140	qn=	-34	18		-58	4	4	5	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Asta: 80	189	3,54	36		7	3	5	-7	-6	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Instab.:=	106,8	$\beta^*l=$	74,8		39	9	8	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,3	mm					
Sez.N. 103	149	3,54	38		19	-5	5	8	22	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
HEB140	qn=	-34	9		-17	-6	0	0	28	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Asta: 81	187	3,54	37		19	-2	-4	8	-17	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Instab.:=	115,6	$\beta^*l=$	80,9		19	5	5	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,6	mm					
Sez.N. 103	65	3,54	44		67	6	-4	-4	-18	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
HEB140	qn=	-34	3		28	0	4	0	-28	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Asta: 82	260	3,54	3		28	-9	3	0	-39	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Instab.:=	53,8	$\beta^*l=$	37,7		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,2	mm					
Sez.N. 103	149	3,54	41		37	3	-5	-8	4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
HEB140	qn=	-34	16		21	3	4	8	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Asta: 83	256	3,54	34		51	-9	4	-4	-29	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0					
Instab.:=	95,2	$\beta^*l=$	66,6		-24	5	3	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	3,8	mm					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg/m	fy rid kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 84 Instab.:l=	131 qn= 186 107,1	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	44 44 44 74,9	684 684 684 -671	-48 -11 18 31	-10 -3 4 4	-10 -10 -10 cl= 1	79 62 43 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	6428 6428 6428 Rft= 1	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,3	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,3	1 1 1 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 85 Instab.:l=	147 qn= 184 121,6	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	44 3 44 85,1	333 -534 333 -534	-55 -11 18 45	11 -1 -8 2	16 -5 16 cl= 1	78 68 37 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 23	Rpf= 1	6428 6428 6428 Rft= 1	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,3	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,9	1 0 1 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 86 Instab.:l=	260 qn= 86 53,8	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	3 3 3 37,7	49 49 49 0	10 -1 -15 0	3 6 9 0	-12 -12 -12 cl= 1	-35 -47 -59 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	6428 6428 6428 Rft= 0	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,2	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 2,2	0 0 1 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 87 Instab.:l=	176 qn= 177 111,8	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	9 1 32 78,2	0 0 0 0	-11 3 2 11	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	36 0 -8 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	6428 6428 6428 Rft= 0	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,2	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,5	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 88 Instab.:l=	177 qn= 134 111,8	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	11 11 32 78,3	0 0 0 0	-11 4 2 11	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	36 -2 -9 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	6428 6428 6428 Rft= 0	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,2	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,5	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 89 Instab.:l=	257 qn= 132 100,9	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	5 5 5 70,6	0 0 0 0	-11 5 4 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	38 0 -7 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	6428 6428 6428 Rft= 0	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,2	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,0	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 90 Instab.:l=	254 qn= 255 102,5	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	16 16 28 71,8	0 0 0 0	-7 1 -5 7	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	24 -1 -19 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	6428 6428 6428 Rft= 0	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,2	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,1	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 91 Instab.:l=	188 qn= 65 115,5	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	44 44 3 80,8	26 26 -4 26	-1 2 -9 7	-4 -4 4 4	6 6 -32 cl= 1	14 -1 -32 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	6428 6428 6428 Rft= 0	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,2	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,6	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 92 Instab.:l=	187 qn= 188 115,5	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	30 6 44 80,8	-40 -36 16 16	-3 2 -4 4	-4 -2 -5 5	-5 0 5 cl= 1	19 0 -20 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	6428 6428 6428 Rft= 0	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,2	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,6	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 93 Instab.:l=	189 qn= 190 107,4	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	38 32 44 75,2	-38 -63 27 -63	-6 2 -1 5	-4 -4 5 4	2 5 -13 cl= 1	24 -2 -13 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	6428 6428 6428 Rft= 0	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,2	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,3	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 94 Instab.:l=	190 qn= 149 107,3	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	32 22 38 75,1	-63 13 -39 -67	-4 2 -2 3	-5 4 5 3	-5 -8 -9 cl= 1	20 0 -16 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	6428 6428 6428 Rft= 0	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,2	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,3	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 95 Instab.:l=	66 qn= 132 112,9	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	3 3 7 79,0	0 0 0 0	-8 3 -1 8	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	31 -1 -19 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	6428 6428 6428 Rft= 0	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,2	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,5	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 96 Instab.:l=	174 qn= 175 111,9	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	3 6 9 78,3	0 0 0 0	-6 3 -3 6	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	28 -1 -22 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	6428 6428 6428 Rft= 0	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,2	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,5	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 97 Instab.:l=	175 qn= 135 111,9	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	6 9 7 78,3	0 0 0 0	-6 2 -4 6	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	27 0 -22 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	6428 6428 6428 Rft= 0	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,2	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,5	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 98 Instab.:l=	185 qn= 147 107,1	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	44 42 29 74,9	641 641 -630 -630	20 -1 -51 38	9 -2 14 6	21 21 -22 cl= 1	-34 -51 -80 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	6428 6428 6428 Rft= 1	3137 3137 3137 Wmax/rel/lim=	52677 52677 52677 0,3	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,3	1 1 1 mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 103	186	3,54		42	669	18	4	-9	21	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
HEB140	qn=	-34		42	669	24	6	-9	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 99	185	3,54		42	669	20	7	-9	-15	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Instab.:=	107,1	β^*l =		74,9	-657	20	6	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 20	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,3	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 103	175	3,54	1	11	0	187	0	0	-333	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
HEB140	qn=	-34	/	32	0	-3	0	0	-279	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 100	44	3,54	2	11	0	-200	0	0	-380	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
Instab.:=	108,4	β^*l =		75,9	0	0	0	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 103	177	3,54	1	36	0	139	0	0	-273	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
HEB140	qn=	-34	/	4	0	-67	0	0	-415	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 101	47	3,54	2	1	0	-217	0	0	-431	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
Instab.:=	70,9	β^*l =		49,6	0	0	0	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	174	3,54	1	11	0	175	0	0	-306	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
HEB140	qn=	-34	/	32	0	-4	0	0	-258	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 102	43	3,54	2	8	0	-191	0	0	-355	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
Instab.:=	110,6	β^*l =		77,4	0	0	0	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,4	mm		
Sez.N. 103	176	3,54	1	44	0	178	0	0	-390	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
HEB140	qn=	-34	/	1	0	-85	0	0	-639	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 103	48	3,54	2	10	0	-314	0	0	-655	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	5		
Instab.:=	70,9	β^*l =		49,6	0	0	0	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	66	3,54	1	5	0	172	0	0	-303	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
HEB140	qn=	-34	/	32	0	18	0	0	-256	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 104	45	3,54	2	2	0	-165	0	0	-349	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
Instab.:=	103,5	β^*l =		72,5	0	0	0	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,1	mm		
Sez.N. 103	189	3,54	39	25	-27	-6	-6	47	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1			
HEB140	qn=	-34	36	-26	8	-2	6	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0			
Asta: 105	186	3,54	35	-26	0	-6	6	-24	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0			
Instab.:=	196,5	β^*l =		137,6	25	27	6	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,3	0,0	7,9	mm		
Sez.N. 103	190	3,54	41	-25	-28	-4	-4	47	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1			
HEB140	qn=	-34	10	2	-26	0	0	55	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0			
Asta: 106	185	3,54	29	25	0	-5	5	-23	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0			
Instab.:=	192,0	β^*l =		134,4	28	27	4	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 37	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,3	0,0	7,7	mm		
Sez.N. 103	187	3,54	32	49	-32	10	12	47	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1			
HEB140	qn=	-34	32	49	1	-6	12	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0			
Asta: 107	184	3,54	44	-50	-1	9	-12	-16	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0			
Instab.:=	163,4	β^*l =		114,4	49	32	10	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 31	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,3	0,0	6,5	mm		
Sez.N. 103	188	3,54	3	-16	-37	12	17	57	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1			
HEB140	qn=	-34	3	-16	0	-11	17	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0			
Asta: 108	183	3,54	3	-16	0	-11	17	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0			
Instab.:=	135,7	β^*l =		95,0	39	30	8	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 26	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,3	0,0	5,4	mm		
Sez.N. 103	183	3,54	3	-559	19	-9	-25	-32	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1			
HEB140	qn=	-34	3	-559	-9	6	-25	-59	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0			
Asta: 109	63	3,54	3	-559	-52	21	-25	-85	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1			
Instab.:=	120,3	β^*l =		84,2	-559	39	9	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 23	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,3	0,0	4,8	mm		
Sez.N. 103	184	3,54	3	-543	22	-2	-4	25	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0			
HEB140	qn=	-34	3	-543	29	0	-4	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0			
Asta: 110	183	3,54	3	-543	19	2	-4	-30	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0			
Instab.:=	125,4	β^*l =		87,8	-543	29	1	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 24	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,3	0,0	5,0	mm		
Sez.N. 103	178	3,54	10	0	-82	0	0	1211	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1			
HEB140	qn=	-1564	4	0	230	0	0	-96	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	4			
Asta: 111	179	3,54	10	0	-189	0	0	-1403	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3			
Instab.:=	111,8	β^*l =		78,2	0	230	0	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lm=	0,4	0,1	4,5	mm		
Sez.N. 103	179	3,54	10	0	-188	0	0	1364	-1	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3			
HEB140	qn=	-1564	1	0	209	0	0	56	-1	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3			
Asta: 112	136	3,54	7	0	-125	0	0	-1251	-1	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2			
Instab.:=	111,8	β^*l =		78,2	0	209	0	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lm=	0,4	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 101	236	3,54	9	-7	-61	-144	-239	260	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	8			
HEB120	qn=	-262	28	2	27	97	-106	-10	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	5			
Asta: 113	136	3,54	9	-7	-38	200	-239	-229	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	10			
Instab.:=	143,9	β^*l =		100,7	16	45	161	cl= 1	ϵ = 0,92	lmd= 32	Rpf= 6	Rft= 9	Wmax/rel/lm=	0,9	0,1	5,8	mm		
Sez.N. 101	236	3,54	9	-10	-63	144	139	254	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	8			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
HEB120	qn=	-262	12	-380	31	-63	52	-12	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Asta: 114	228	3,54	22	116	-21	113	-104	-155	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Instab.:l=	133,2	$\beta^*l=$	93,2	115	47	112	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	30	Rpf=	5	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	1,0	0,1	5,3 mm	
Sez.N. 101	228	3,54	18	-167	-42	-111	-69	207	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
HEB120	qn=	-262	22	189	49	70	70	-4	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Asta: 115	230	3,54	12	-15	-88	77	-102	-314	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Instab.:l=	166,8	$\beta^*l=$	116,7	189	75	112	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf=	5	Rft=	7	Wmax/rel/lim=	1,7	0,1	6,7 mm	
Sez.N. 101	230	3,54	12	9	-81	76	-14	274	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
HEB120	qn=	-262	12	9	30	88	-14	-12	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Asta: 116	231	3,54	12	9	-101	99	-14	-299	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Instab.:l=	168,6	$\beta^*l=$	118,0	9	101	99	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf=	4	Rft=	7	Wmax/rel/lim=	2,1	0,3	6,7 mm	
Sez.N. 101	231	3,54	12	41	-122	100	116	365	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
HEB120	qn=	-262	12	41	75	-28	116	-9	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Asta: 117	232	3,54	12	41	-162	-162	116	-401	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Instab.:l=	225,4	$\beta^*l=$	157,8	41	162	162	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	51	Rpf=	5	Rft=	12	Wmax/rel/lim=	1,9	0,3	9,0 mm	
Sez.N. 101	232	3,54	12	73	-173	-158	-94	427	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
HEB120	qn=	-262	12	73	94	-36	-94	-13	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Asta: 118	233	3,54	12	73	-186	82	-94	-437	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Instab.:l=	253,9	$\beta^*l=$	177,7	73	186	158	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	58	Rpf=	5	Rft=	12	Wmax/rel/lim=	2,7	0,4	10,2 mm	
Sez.N. 101	233	3,54	12	99	-184	81	7	432	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
HEB120	qn=	-262	12	99	90	71	7	-11	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Asta: 119	235	3,54	38	549	-147	-84	58	-337	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Instab.:l=	255,3	$\beta^*l=$	178,7	99	190	81	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	58	Rpf=	5	Rft=	9	Wmax/rel/lim=	3,3	0,6	10,2 mm	
Sez.N. 101	235	3,54	34	-318	-155	84	76	355	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
HEB120	qn=	-262	34	-318	86	102	76	-13	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Asta: 120	229	3,54	3	-377	-80	-156	75	-360	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Instab.:l=	240,8	$\beta^*l=$	168,5	361	149	116	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	55	Rpf=	8	Rft=	9	Wmax/rel/lim=	2,8	0,5	9,6 mm	
Sez.N. 101	229	3,54	3	12	-62	-157	-191	289	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
HEB120	qn=	-262	12	-440	62	-50	-4	-14	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Asta: 121	237	3,54	3	12	-119	202	-191	-350	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Instab.:l=	188,0	$\beta^*l=$	131,6	12	119	202	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	43	Rpf=	5	Rft=	12	Wmax/rel/lim=	3,7	0,2	7,5 mm	
Sez.N. 101	237	3,54	3	13	-106	201	49	334	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
HEB120	qn=	-262	3	13	58	152	49	-7	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Asta: 122	62	3,54	3	13	-102	106	49	-330	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Instab.:l=	195,3	$\beta^*l=$	136,7	13	106	201	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	44	Rpf=	5	Rft=	12	Wmax/rel/lim=	3,9	0,7	7,8 mm	
Sez.N. 101	130	3,54	28	-56	-57	-49	-48	63	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
HEB120	qn=	-27	25	-56	16	65	-48	-1	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Asta: 123	232	3,54	25	-56	14	84	-48	-11	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
Instab.:l=	277,0	$\beta^*l=$	193,9	44	57	84	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	63	Rpf=	3	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	0,8	0,1	11,1 mm	
Sez.N. 61	62	3,54	3	-2	-55	108	361	213	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619				
HEA100	qn=	-252	3	-2	14	-130	361	-3	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619				
Asta: 124	63	3,54	3	-2	-14	-277	361	-136	0	55618	2174	1077	26063	11426	112	2619				
Instab.:l=	106,7	$\beta^*l=$	74,7	3	56	167	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	13	Rft=	18	Wmax/rel/lim=	2,1	0,3	4,3 mm	
Sez.N. 103	256	3,54	34	54	6	4	-3	-4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619				
HEB140	qn=	-34	39	-13	4	-4	3	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619				
Asta: 125	147	3,54	1	36	-15	0	0	-44	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619				
Instab.:l=	92,0	$\beta^*l=$	64,4	-13	7	3	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	18	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	3,7 mm	
Sez.N. 103	258	3,54	5	0	-12	0	0	38	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619				
HEB140	qn=	-34	6	0	5	0	0	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619				
Asta: 126	135	3,54	36	0	4	0	0	-5	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619				
Instab.:l=	106,1	$\beta^*l=$	74,3	0	12	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2 mm	
Sez.N. 103	259	3,54	1	12	0	-8	0	0	42	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619			
HEB140	qn=	-34	10	0	3	0	0	29	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619				
Asta: 127	8	3,54	2	12	0	9	0	0	17	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619			
Instab.:l=	56,4	$\beta^*l=$	39,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,3 mm	
Sez.N. 103	255	3,54	24	0	-6	0	0	25	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619				
HEB140	qn=	-34	20	0	1	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619				
Asta: 128	131	3,54	20	0	-3	0	0	-17	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619				
Instab.:l=	52,2	$\beta^*l=$	36,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,1 mm	
Sez.N. 101	62	6,04	3	229	35	169	143	-25	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				
HEB120	qn=	0	3	186	3	-10	143	-25	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpI.Rd (kg)	VypI.Rd (kg)	T Rd (kg*m)	fy rid	Rap %	
Asta: 129	62	3,54		3	142	-29	-189	143	-25	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	10	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		142	35	189	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	2,1	2,1	10,0	mm		
Sez.N. 103	63	6,04		44	130	-6	-6	-4	4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0		40	-127	-2	-2	-1	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 130	63	3,54		44	46	5	4	-4	4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-170	2	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm		
Sez.N. 103	65	6,04		32	-107	1	0	0	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0		32	-149	-1	0	0	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 131	65	3,54		6	-194	-1	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-191	1	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm		
Sez.N. 101	130	6,04		22	260	-5	-26	-11	7	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1	
HEB120	qn=	0		22	226	4	-13	-11	7	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1	
Asta: 132	130	3,54		12	234	16	0	-1	8	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		193	14	26	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	10,0	mm		
Sez.N. 103	131	6,04		6	338	-8	2	1	5	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0		6	283	-2	1	1	5	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 133	131	3,54		6	228	4	-1	1	5	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		228	8	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm		
Sez.N. 103	132	6,04		32	40	-2	0	0	1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0		10	-32	0	0	0	1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 134	132	3,54		10	-87	0	0	0	1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-87	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm		
Sez.N. 103	134	6,04		9	136	-4	1	0	2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0		9	81	-1	0	0	2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 135	134	3,54		44	14	2	0	0	2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		23	4	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm		
Sez.N. 103	135	6,04		32	42	1	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0		44	-29	0	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 136	135	3,54		10	-84	-1	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-84	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm		
Sez.N. 101	136	6,04		1	-410	42	-47	-42	-33	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	3	
HEB120	qn=	0		4	-456	1	5	-42	-33	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1	
Asta: 137	136	3,54		1	-497	-41	57	-42	-33	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	4	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-499	17	23	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	10,0	mm		
Sez.N. 103	137	6,04		2	-135	-4	-1	-1	3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0		2	-190	0	0	-1	3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 138	137	3,54		2	-245	5	1	-1	3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-245	2	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm		
Sez.N. 103	138	6,04		44	20	1	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0		10	-55	0	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 139	138	3,54		10	-110	-1	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-110	1	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm		
Sez.N. 103	147	6,04		32	297	-5	-2	-1	2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0		32	255	-3	-2	-1	2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 140	147	3,54		32	213	0	-3	-1	2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		84	8	4	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm		
Sez.N. 103	149	6,04		44	43	-1	0	0	1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	0		32	-45	0	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 141	149	3,54		4	-98	0	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-98	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	10,0	mm		
Sez.N. 101	228	6,04		22	-837	-21	-235	-196	15	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	12	
HEB120	qn=	0		8	-1014	-2	0	-49	17	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1	
Asta: 142	228	3,54		22	-904	18	254	-196	15	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	12	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-904	8	102	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	0,7	0,7	10,0	mm		
Sez.N. 101	229	6,04		18	-1038	-51	254	213	36	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	13	
HEB120	qn=	0		2	-1427	-4	1	75	44	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2	
Asta: 143	229	3,54		18	-1105	39	-277	213	36	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	14	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-1105	20	111	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	0,8	0,8	10,0	mm		
Sez.N. 101	230	6,04		19	-945	51	244	197	-63	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	13	
HEB120	qn=	0		12	-1323	93	1	-9	204	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2	
Asta: 144	230	3,54		19	-1012	-106	-250	197	-63	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	14	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg/m	fy rid kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	250,0	β^*l	250,0		-1012	44	100	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	1,7	1,7	10,0	mm		
Sez.N. 101	231	6,04	25		-954	45	-233	-191	-52	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	12	
HEB120	qn=	0	12		-1452	100	-1	-24	232	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2	
Asta: 145	231	3,54	25		-1021	-86	243	-191	-52	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	13	
Instab.:=	250,0	β^*l	250,0		-1021	34	97	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	1,9	1,8	10,0	mm		
Sez.N. 101	232	6,04	25		-1314	12	-236	-194	-8	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	11	
HEB120	qn=	0	2		-2182	5	-1	-24	-16	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2	
Asta: 146	232	3,54	25		-1380	-9	248	-194	-8	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	12	
Instab.:=	250,0	β^*l	250,0		-1380	5	99	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	0,7	0,7	10,0	mm		
Sez.N. 101	233	6,04	19		-1405	66	218	180	-82	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	12	
HEB120	qn=	0	12		-2101	146	1	-12	325	1	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	3	
Asta: 147	233	3,54	19		-1472	-140	-232	180	-82	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	14	
Instab.:=	250,0	β^*l	250,0		-2144	228	6	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 10	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	2,7	2,6	10,0	mm		
Sez.N. 101	235	6,04	23		-1485	-69	-229	-187	86	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	12	
HEB120	qn=	0	12		-2172	153	0	-17	339	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	4	
Asta: 148	235	3,54	23		-1552	147	238	-187	86	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	15	
Instab.:=	250,0	β^*l	250,0		-2215	238	9	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 10	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	2,8	2,7	10,0	mm		
Sez.N. 101	236	6,04	18		-673	14	42	53	-10	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2	
HEB120	qn=	0	5		-1100	1	1	-2	-3	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1	
Asta: 149	236	3,54	18		-740	-12	-90	53	-10	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	5	
Instab.:=	250,0	β^*l	250,0		-1090	1	29	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,9	0,9	10,0	mm		
Sez.N. 101	237	6,04	3		-1347	7	137	171	-4	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	7	
HEB120	qn=	0	3		-1390	1	-77	171	-4	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	4	
Asta: 150	237	3,54	3		-1434	-4	-292	171	-4	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	14	
Instab.:=	250,0	β^*l	250,0		-1434	3	120	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 9	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	3,7	3,7	10,0	mm		
Sez.N. 103	62	6,04	3		0	-104	0	0	80	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	2	
HEB140	qn=	-34	3		0	-64	0	0	54	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Asta: 151	106	6,04	9		0	-65	0	0	-157	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Instab.:=	124,0	β^*l	86,8		0	104	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	5,0	mm		
Sez.N. 103	136	6,04	1	34	0	-32	0	0	75	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-369 /	34		0	-29	0	0	-56	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 152	46	6,04	2	10	0	-109	0	0	-338	1	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	2	
Instab.:=	70,9	β^*l	49,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	133	6,04	1	36	0	0	0	0	-58	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34 /	11		0	-28	0	0	-85	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 153	16	6,04	2	11	0	-61	0	0	-101	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Instab.:=	70,9	β^*l	49,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	130	6,04	1	18	0	-34	0	0	-69	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
HEB140	qn=	-34 /	12		0	-73	0	0	-124	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Asta: 154	17	6,04	2	8	0	-127	0	0	-165	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	2	
Instab.:=	70,9	β^*l	49,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	130	6,04	8		0	67	0	0	-66	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
HEB140	qn=	-34	8		0	20	0	0	-92	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 155	150	6,04	8		0	-36	0	0	-116	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Instab.:=	112,7	β^*l	78,9		0	67	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	133	6,04	8		0	-10	0	0	-10	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34	7		0	-31	0	0	-51	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 156	178	6,04	10		0	-66	0	0	-75	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Instab.:=	111,8	β^*l	78,2		0	66	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	137	6,04	1		0	-6	0	0	29	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34	9		0	4	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 157	259	6,04	40		0	-2	0	0	-19	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:=	112,8	β^*l	79,0		0	6	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	134	6,04	44		0	3	0	0	9	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34	12		0	4	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 158	258	6,04	12		0	-7	0	0	-31	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:=	106,1	β^*l	74,3		0	7	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 103	131	6,04	6		0	78	0	0	-470	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
HEB140	qn=	-34	6		0	18	0	0	-476	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 159	13	6,04	5		0	-42	0	0	-481	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Instab.:=	25,2	β^*l	17,7		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	1,0	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg/m	fy rid kg/cmq	Rap %
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 160 Instab.:l=	13 qn= 12 24,8	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	5 6 11 17,3	0 0 0 0	-38 -11 18 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	229 219 220 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 1,0	1 0 0 mm
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 161 Instab.:l=	12 qn= 257 50,9	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	32 44 32 35,6	0 0 0 0	10 -1 -12 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-33 -10 -51 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 2,0	0 0 0 mm
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 162 Instab.:l=	62 qn= 63 106,7	6,04 -17 6,04 $\beta^*l=$	9 9 9 74,7	0 0 0 0	-46 -9 26 46	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	79 68 55 0	0 0 0 0	55618 55618 55618 29	2174 2174 2174 0	1077 1077 1077 2	26063 26063 26063 0,2	11426 11426 11426 0,0	112 112 112 4,3	2619 2619 2619 mm	2 0 1 mm
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 163 Instab.:l=	260 qn= 65 53,8	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	41 18 34 37,7	0 0 0 0	-5 4 6 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	29 -1 8 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 2,2	0 0 0 mm
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 164 Instab.:l=	76 qn= 147 94,4	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	11 11 11 66,1	0 0 0 0	-25 80 175 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	233 212 191 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 3,8	0 1 3 mm
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 165 Instab.:l=	233 qn= 235 255,3	6,04 -362 6,04 $\beta^*l=$	25 3 13 178,7	0 0 0 0	-296 126 -295 288	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	533 -13 -541 0	0 0 0 0	89063 89063 89063 58	4327 4327 4327 0	2121 2121 2121 8	41790 41790 41790 0,6	16575 16575 16575 0,2	251 251 251 10,2	2619 2619 2619 mm	7 3 7 mm
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 166 Instab.:l=	76 qn= 181 108,2	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	8 9 2 75,8	0 0 0 0	40 18 -18 40	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-29 -52 -77 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 21	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 1	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,1	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,3	1 0 0 mm
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 167 Instab.:l=	147 qn= 256 92,0	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	12 12 12 64,4	0 0 0 0	12 12 -5 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	2 0 -39 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 3,7	0 0 0 mm
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 168 Instab.:l=	138 qn= 174 111,9	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	4 6 11 78,3	0 0 0 0	-4 3 -4 4	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	24 0 -25 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 21	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,5	0 0 0 mm
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 169 Instab.:l=	135 qn= 66 112,9	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	6 6 7 79,0	0 0 0 0	-8 3 -2 8	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	30 0 -20 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 22	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,5	0 0 0 mm
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 170 Instab.:l=	132 qn= 19 53,4	6,04 -34 / 6,04 $\beta^*l=$	1 5 28 2 5 37,4	0 0 0 0	-12 0 9 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	52 35 29 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 2,1	0 0 0 mm
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 171 Instab.:l=	149 qn= 21 57,8	6,04 -34 / 6,04 $\beta^*l=$	1 3 26 2 9 40,5	0 0 0 0	-7 2 6 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	28 20 7 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 2,3	0 0 0 mm
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 172 Instab.:l=	137 qn= 176 111,8	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	40 2 9 78,2	0 0 0 0	12 9 -20 19	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-8 -2 -52 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 21	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,5	0 0 0 mm
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 173 Instab.:l=	134 qn= 254 70,7	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	12 24 44 49,5	0 0 0 0	-8 5 5 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	33 -1 4 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 2,8	0 0 0 mm
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 174 Instab.:l=	131 qn= 186 107,1	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	11 11 12 74,9	0 0 0 0	131 64 -24 131	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-121 -144 -167 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 20	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 2	52677 52677 52677 0,2	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,3	2 1 0 mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 103	147	6,04	1	2	0	283	0	0	-530	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	4		
HEB140	qn=	-34	/	2	0	120	0	0	-543	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
Asta: 175	50	6,04	2	8	0	-48	0	0	-555	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Instab.:l=	60,8	$\beta^*l=$	42,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 103	174	6,04	1	5	0	184	0	0	-318	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
HEB140	qn=	-34	/	44	0	4	0	0	-285	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 176	43	6,04	2	5	0	-195	0	0	-367	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
Instab.:l=	110,6	$\beta^*l=$	77,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,4	mm		
Sez.N. 103	176	6,04	1	2	0	202	0	0	-479	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
HEB140	qn=	-34	/	44	0	54	0	0	-374	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 177	48	6,04	2	10	0	-177	0	0	-523	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	175	6,04	1	5	0	187	0	0	-333	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
HEB140	qn=	-34	/	32	0	-4	0	0	-277	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 178	44	6,04	2	5	0	-200	0	0	-381	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
Instab.:l=	108,4	$\beta^*l=$	75,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 103	66	6,04	1	5	0	141	0	0	-241	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
HEB140	qn=	-34	/	40	0	18	0	0	-219	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 179	45	6,04	2	11	0	-132	0	0	-287	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
Instab.:l=	103,5	$\beta^*l=$	72,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,1	mm		
Sez.N. 103	189	6,04	1	11	0	194	0	0	-313	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
HEB140	qn=	-34	/	11	0	35	0	0	-335	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 180	53	6,04	2	11	0	-135	0	0	-356	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
Instab.:l=	98,3	$\beta^*l=$	68,8		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 103	190	6,04	1	8	0	226	0	0	-378	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	4		
HEB140	qn=	-34	/	8	0	39	0	0	-399	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 181	49	6,04	2	8	0	-157	0	0	-420	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
Instab.:l=	96,0	$\beta^*l=$	67,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	3,8	mm		
Sez.N. 103	187	6,04	1	2	0	262	0	0	-485	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	4		
HEB140	qn=	-34	/	2	0	60	0	0	-503	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 182	51	6,04	2	2	0	-149	0	0	-521	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
Instab.:l=	81,7	$\beta^*l=$	57,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	3,3	mm		
Sez.N. 103	188	6,04	1	11	0	286	0	0	-588	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	4		
HEB140	qn=	-34	/	12	0	84	0	0	-602	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 183	52	6,04	2	8	0	-123	0	0	-616	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
Instab.:l=	67,8	$\beta^*l=$	47,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 103	183	6,04	9	0	0	-55	0	0	90	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
HEB140	qn=	-34	/	9	0	-15	0	0	68	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 184	106	6,04	3	0	0	18	0	0	44	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	101,4	$\beta^*l=$	71,0		0	55	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lm=	0,1	0,0	4,1	mm		
Sez.N. 103	177	6,04	6	0	0	-12	0	0	39	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	/	5	0	5	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 185	134	6,04	6	0	0	4	0	0	-10	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$	78,3		0	12	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	177	6,04	1	2	0	237	0	0	-416	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	4		
HEB140	qn=	-34	/	2	0	87	0	0	-432	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 186	47	6,04	2	1	0	-72	0	0	-438	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	254	6,04	44	0	0	-12	0	0	33	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	/	20	0	6	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 187	255	6,04	36	0	0	6	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	102,5	$\beta^*l=$	71,8		0	11	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	4,1	mm		
Sez.N. 103	129	6,04	1	3	0	85	0	0	-121	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
HEB140	qn=	-34	/	3	0	39	0	0	-137	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 188	15	6,04	2	8	0	-14	0	0	-155	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	0,2	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	186	6,04	11	0	0	-134	0	0	56	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
HEB140	qn=	-34	/	11	0	-111	0	0	34	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
Asta: 189	185	6,04	11	0	0	-99	0	0	9	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
Instab.:l=	107,1	$\beta^*l=$	74,9		0	134	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lm=	0,1	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 103	186	6,04	2	0	0	-10	0	0	25	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpI.Rd (kg)	VypI.Rd (kg)	T Rd (kg*m)	fy rid (kg/cm²)	Rap %	
HEB140	qn=	-34	2	0	0	-3	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 190	180	6,04	2	0	0	-13	0	0	-30	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	0	13	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	5,0	mm		
Sez.N. 103	185	6,04	9	0	0	14	0	0	3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	9	0	0	15	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 191	181	6,04	12	0	0	-9	0	0	-45	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	110,2	$\beta^*l=$	77,2	0	0	13	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,4	mm		
Sez.N. 103	185	6,04	8	0	0	-127	0	0	349	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
HEB140	qn=	-34	8	0	0	46	0	0	327	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 192	147	6,04	8	0	0	222	0	0	302	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
Instab.:l=	107,1	$\beta^*l=$	74,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 103	184	6,04	8	0	0	-71	0	0	26	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
HEB140	qn=	-34	11	0	0	-64	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 193	183	6,04	11	0	0	-73	0	0	-30	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Instab.:l=	125,4	$\beta^*l=$	87,8	0	0	73	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	5,0	mm		
Sez.N. 103	184	6,04	2	0	0	-29	0	0	61	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	3	0	0	-5	0	0	39	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 194	182	6,04	9	0	0	9	0	0	19	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	95,4	$\beta^*l=$	66,8	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,8	mm		
Sez.N. 103	183	6,04	3	0	0	-100	0	0	232	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
HEB140	qn=	-34	9	0	0	35	0	0	198	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 195	63	6,04	11	0	0	148	0	0	176	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
Instab.:l=	120,3	$\beta^*l=$	84,2	0	0	148	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,8	mm		
Sez.N. 103	176	6,04	3	0	0	-6	0	0	29	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	9	0	0	3	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 196	177	6,04	40	0	0	-3	0	0	-18	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$	78,3	0	0	6	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	188	6,04	1 32	0	0	3	0	0	-7	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34 / 3	0	0	0	1	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 197	26	6,04	2 6	0	0	-7	0	0	-28	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	57,7	$\beta^*l=$	40,4	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,3	mm		
Sez.N. 103	187	6,04	1 3	0	0	-11	0	0	44	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34 / 9	0	0	0	1	0	0	28	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 198	29	6,04	2 3	0	0	7	0	0	19	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	57,7	$\beta^*l=$	40,4	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,3	mm		
Sez.N. 103	189	6,04	1 8	0	0	-12	0	0	51	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34 / 9	0	0	0	0	0	0	39	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 199	24	6,04	2 9	0	0	9	0	0	27	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	53,7	$\beta^*l=$	37,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,1	mm		
Sez.N. 103	190	6,04	1 12	12	-8	-19	-72	38	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
HEB140	qn=	-34 / 18	-183	0	9	-30	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 200	25	6,04	2 12	12	6	20	-72	15	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Instab.:l=	53,6	$\beta^*l=$	37,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,1	mm		
Sez.N. 103	174	6,04	3	0	0	-6	0	0	27	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	1	0	0	2	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 201	175	6,04	7	0	0	-3	0	0	-22	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	111,9	$\beta^*l=$	78,3	0	0	6	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	175	6,04	12	0	0	-6	0	0	27	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	3	0	0	2	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 202	135	6,04	7	0	0	-4	0	0	-23	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	111,9	$\beta^*l=$	78,3	0	0	6	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	66	6,04	11	0	0	-9	0	0	32	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	2	0	0	3	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 203	132	6,04	7	0	0	-1	0	0	-18	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	112,9	$\beta^*l=$	79,0	0	0	9	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	150	6,04	8	0	0	-34	0	0	46	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
HEB140	qn=	-34	8	0	0	-15	0	0	20	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 204	133	6,04	7	0	0	-10	0	0	-10	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	112,7	$\beta^*l=$	78,9	0	0	34	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	178	6,04	10	0	0	-65	0	0	35	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
HEB140	qn=	-34	10	0	0	-52	0	0	11	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Asta: 205	179	6,04		11	0	-56	0	0	-32	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1	
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$		78,2	0	65	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5 mm		
Sez.N. 103	179	6,04		10	0	-94	0	0	1310	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1	
HEB140 qn=	-1564			1	0	272	0	0	2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	4	
Asta: 206	136	6,04		7	0	-92	0	0	-1305	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1	
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$		78,2	0	272	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,3	0,1	4,5 mm		
Sez.N. 103	106	6,04		9	0	-63	0	0	56	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1	
HEB140 qn=	-34 /			9	0	-47	0	0	42	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1	
Asta: 207	55	6,04		2	9	0	0	0	28	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1	
Instab.:l=	64,5	$\beta^*l=$		45,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,6 mm		
Sez.N. 103	182	6,04		9	0	-17	0	0	28	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0	
HEB140 qn=	-34 /			9	0	-10	0	0	14	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0	
Asta: 208	54	6,04		2	9	0	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0	
Instab.:l=	63,3	$\beta^*l=$		44,3	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,5 mm		
Sez.N. 103	180	6,04		2	0	-35	0	0	120	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1	
HEB140 qn=	-34			2	0	23	0	0	96	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0	
Asta: 209	130	6,04		2	0	69	0	0	73	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1	
Instab.:l=	108,4	$\beta^*l=$		75,9	0	50	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,3 mm		
Sez.N. 103	181	6,04		2	0	-34	0	0	17	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1	
HEB140 qn=	-34			2	0	-31	0	0	-6	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0	
Asta: 210	180	6,04		2	0	-41	0	0	-30	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1	
Instab.:l=	108,3	$\beta^*l=$		75,8	0	41	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,3 mm		
Sez.N. 101	136	6,04		22	1798	-72	-3	-4	277	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2	
HEB120 qn=	-362			22	1798	34	0	-4	-10	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2	
Asta: 211	236	6,04		7	694	-85	1	-2	-361	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2	
Instab.:l=	143,9	$\beta^*l=$		100,7	-1777	55	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	5,8 mm		
Sez.N. 101	236	6,04		4	0	-86	0	0	350	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2	
HEB120 qn=	-362			6	0	46	0	0	-21	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	1	
Asta: 212	228	6,04		10	0	-38	0	0	-279	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	1	
Instab.:l=	133,2	$\beta^*l=$		93,2	0	86	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	5,3 mm		
Sez.N. 101	228	6,04		23	0	-221	0	0	457	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	5	
HEB120 qn=	-362			19	0	160	0	0	-17	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	4	
Asta: 213	230	6,04		19	0	-226	0	0	-529	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	5	
Instab.:l=	166,8	$\beta^*l=$		116,7	0	226	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	0,4	0,1	6,7 mm		
Sez.N. 101	230	6,04		23	0	-185	0	0	418	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	4	
HEB120 qn=	-362			23	0	57	0	0	-12	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	1	
Asta: 214	231	6,04		19	0	-223	0	0	-444	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	5	
Instab.:l=	168,6	$\beta^*l=$		118,0	0	223	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	6,7 mm		
Sez.N. 101	231	6,04		25	0	-231	0	0	481	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	5	
HEB120 qn=	-362			3	0	105	0	0	-15	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2	
Asta: 215	232	6,04		13	0	-281	0	0	-522	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	6	
Instab.:l=	225,4	$\beta^*l=$		157,8	0	281	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 51	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	0,5	0,1	9,0 mm		
Sez.N. 101	232	6,04		25	0	-288	0	0	538	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	7	
HEB120 qn=	-362			9	0	132	0	0	3	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	3	
Asta: 216	233	6,04		13	0	-304	0	0	-547	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	7	
Instab.:l=	253,9	$\beta^*l=$		177,7	0	304	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 58	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	0,6	0,2	10,2 mm		
Sez.N. 101	235	6,04		25	0	-341	0	0	616	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	8	
HEB120 qn=	-362			25	0	184	0	0	-1	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	4	
Asta: 217	229	6,04		13	0	-253	0	0	-506	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	6	
Instab.:l=	240,8	$\beta^*l=$		168,5	0	341	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 55	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	0,7	0,3	9,6 mm		
Sez.N. 101	229	6,04		12	0	-86	0	0	403	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2	
HEB120 qn=	-362			6	0	89	0	0	-2	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2	
Asta: 218	237	6,04		6	0	-166	0	0	-490	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	4	
Instab.:l=	188,0	$\beta^*l=$		131,6	0	166	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 43	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,4	0,1	7,5 mm		
Sez.N. 101	237	6,04		3	423	-144	1	1	460	1	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	3	
HEB120 qn=	-362			9	-385	82	0	-1	-12	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2	
Asta: 219	62	6,04		3	423	-142	-1	1	-458	1	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	3	
Instab.:l=	195,3	$\beta^*l=$		136,7	423	144	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 44	Rpf= 3	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,4	0,1	7,8 mm		
Sez.N. 101	130	6,04		3	-201	-56	1	1	70	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	1	
HEB120 qn=	-27			4	123	-51	0	0	68	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	1	
Asta: 220	232	6,04		12	-355	3	-1	0	-28	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	277,0	β*l=	193,9		-355	41	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 63	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	11,1	mm		
Sez.N. 103	259	6,04	4	0	-10	0	0	0	34	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34	5	0	4	0	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 221	138	6,04	36	0	1	0	0	0	-11	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	112,8	β*l=	79,0	0	10	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	255	6,04	32	0	-10	0	0	0	61	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34	11	0	7	0	0	0	50	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 222	131	6,04	11	0	18	0	0	0	38	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	52,2	β*l=	36,5	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,1	mm		
Sez.N. 103	63	6,04	35	0	5	0	0	0	10	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34	36	0	5	0	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 223	260	6,04	41	0	3	0	0	0	-7	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	53,8	β*l=	37,7	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,2	mm		
Sez.N. 103	257	6,04	44	0	-17	0	0	0	176	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34	6	0	9	0	0	0	170	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 224	11	6,04	44	0	34	0	0	0	167	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Instab.:l=	29,1	β*l=	20,4	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	1,2	mm		
Sez.N. 103	11	6,04	12	0	-14	0	0	0	127	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34	11	0	0	0	0	0	122	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 225	10	6,04	12	0	12	0	0	0	118	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	21,4	β*l=	14,9	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	0,9	mm		
Sez.N. 103	10	6,04	38	0	3	0	0	0	-38	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34	20	0	-3	0	0	0	-26	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 226	14	6,04	11	0	-9	0	0	0	-46	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	25,2	β*l=	17,7	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	1,0	mm		
Sez.N. 103	14	6,04	36	0	-12	0	0	0	135	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34	12	0	7	0	0	0	143	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 227	132	6,04	12	0	25	0	0	0	137	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	25,2	β*l=	17,7	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	1,0	mm		
Sez.N. 103	258	6,04	6	0	-12	0	0	0	40	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34	6	0	6	0	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 228	135	6,04	32	0	6	0	0	0	-3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	106,1	β*l=	74,3	0	9	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 103	256	6,04	12	572	-13	0	0	-1	41	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
HEB140	qn=	-34	12	572	7	1	1	-1	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Asta: 229	149	6,04	12	572	7	1	1	-1	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Instab.:l=	95,2	β*l=	66,6	-413	10	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 18	Rpf= 1	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	3,8	mm		
Sez.N. 101	62	9,52	3	376	14	-13	-11	-10	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1		
HEB120	qn=	0	3	315	-4	6	-11	-10	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0		
Asta: 230	62	6,04	3	255	-22	25	-11	-10	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2		
Instab.:l=	348,0	β*l=	348,0	255	22	25	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 113	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	13,9	mm			
Sez.N. 103	63	9,52	3	245	-7	-11	-6	4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
HEB140	qn=	0	40	254	-1	1	-3	4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Asta: 231	63	6,04	3	93	6	9	-6	4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Instab.:l=	348,0	β*l=	348,0	93	7	11	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 97	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	13,9	mm			
Sez.N. 103	65	9,52	44	122	0	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
HEB140	qn=	0	44	120	0	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Asta: 232	65	6,04	32	-152	2	0	0	1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Instab.:l=	348,0	β*l=	348,0	-152	1	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 97	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	13,9	mm			
Sez.N. 101	130	9,52	2	-215	51	-3	-2	-23	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1		
HEB120	qn=	0	8	-276	10	-1	-2	-23	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0		
Asta: 233	130	6,04	2	-336	-30	2	-2	-23	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1		
Instab.:l=	348,0	β*l=	348,0	-336	20	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 113	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	13,9	mm			
Sez.N. 103	131	9,52	6	354	-14	3	2	7	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
HEB140	qn=	0	6	278	-1	0	2	7	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Asta: 234	131	6,04	6	202	11	-3	2	7	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Instab.:l=	348,0	β*l=	348,0	202	14	3	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 97	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	13,9	mm			
Sez.N. 103	132	9,52	12	110	-3	0	0	1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
HEB140	qn=	0	32	49	0	0	0	1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Asta: 235	132	6,04	44	-65	1	0	0	1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Instab.:l=	348,0	β*l=	348,0	-65	1	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 97	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	13,9	mm			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 236 Instab.:=	134 qn= 134 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	6 6 12 348,0	225 149 64 73	-6 -1 5 6	1 0 -1 1	0 0 0 cl=	0 0 0 $\epsilon=$	3 3 3 0,92	0 0 0 lmd=	112504 112504 112504 97	6428 6428 6428 Rpf=	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 13,9	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 237 Instab.:=	135 qn= 135 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	12 36 5 348,0	102 89 -61 -61	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl=	0 0 0 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	112504 112504 112504 97	6428 6428 6428 Rpf=	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 13,9	0 0 0 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 238 Instab.:=	136 qn= 136 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	12 10 1 348,0	649 693 631 631	35 2 -35 39	5 7 12 12	0 -3 -3 cl=	0 -21 -21 $\epsilon=$	-19 -21 -21 0,92	0 0 0 lmd=	89063 89063 89063 113	4327 4327 4327 Rpf=	2121 2121 2121 0	41790 41790 41790 1	16575 16575 16575 0,1	251 251 251 0,1	2619 2619 2619 13,9	1 1 1 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 239 Instab.:=	137 qn= 137 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	6 44 32 348,0	146 129 -54 -54	-5 -4 3 1	0 0 1 0	0 0 0 cl=	0 2 2 $\epsilon=$	3 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	112504 112504 112504 97	6428 6428 6428 Rpf=	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 13,9	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 240 Instab.:=	138 qn= 240 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	32 44 6 348,0	71 -36 -97 -97	1 0 -1 0	0 0 0 0	0 0 0 cl=	0 0 0 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	112504 112504 112504 97	6428 6428 6428 Rpf=	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 13,9	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 241 Instab.:=	147 qn= 147 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	6 39 41 348,0	382 179 200 64	-15 -11 9 11	2 4 -3 4	1 0 2 cl=	8 6 5 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	112504 112504 112504 97	6428 6428 6428 Rpf=	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 13,9	0 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 242 Instab.:=	149 qn= 149 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	39 3 12 348,0	100 84 -94 -94	-2 0 1 1	0 0 0 0	0 0 0 cl=	1 0 1 $\epsilon=$	0 0 1 0,92	0 0 1 lmd=	112504 112504 112504 97	6428 6428 6428 Rpf=	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 0	19773 19773 19773 0,0	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 13,9	0 0 0 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 243 Instab.:=	228 qn= 228 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	18 18 18 348,0	-108 -154 -201 -320	-9 2 14 7	-21 10 40 10	-18 -18 -18 cl=	7 7 7 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	89063 89063 89063 113	4327 4327 4327 Rpf=	2121 2121 2121 2	41790 41790 41790 2	16575 16575 16575 0,1	251 251 251 0,1	2619 2619 2619 13,9	1 1 2 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 244 Instab.:=	229 qn= 229 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	8 22 23 348,0	-348 -209 -256 -468	-36 2 22 16	47 -14 -67 21	29 30 30 cl=	22 11 11 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	89063 89063 89063 113	4327 4327 4327 Rpf=	2121 2121 2121 3	41790 41790 41790 3	16575 16575 16575 0,2	251 251 251 0,2	2619 2619 2619 13,9	3 1 4 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 245 Instab.:=	230 qn= 230 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	8 12 12 348,0	-475 -408 -468 -468	-2 -81 -162 97	4 -1 -5 2	3 3 3 cl=	2 -47 -47 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	89063 89063 89063 113	4327 4327 4327 Rpf=	2121 2121 2121 4	41790 41790 41790 4	16575 16575 16575 0,5	251 251 251 0,5	2619 2619 2619 13,9	1 2 4 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 246 Instab.:=	231 qn= 231 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	5 12 12 348,0	-566 -432 -492 -492	-77 -81 -190 102	-10 1 9 4	-6 -5 -5 cl=	47 -63 -63 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	89063 89063 89063 113	4327 4327 4327 Rpf=	2121 2121 2121 4	41790 41790 41790 4	16575 16575 16575 0,5	251 251 251 0,5	2619 2619 2619 13,9	2 2 5 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 247 Instab.:=	232 qn= 232 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	2 5 19 348,0	-841 -902 -425 -962	-72 -24 5 34	-11 -1 22 4	-6 -5 -10 cl=	28 28 7 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	89063 89063 89063 113	4327 4327 4327 Rpf=	2121 2121 2121 4	41790 41790 41790 4	16575 16575 16575 0,2	251 251 251 0,2	2619 2619 2619 13,9	2 1 1 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 248 Instab.:=	233 qn= 233 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	5 12 12 348,0	-947 -798 -859 -859	-5 -129 -259 155	2 0 -4 1	1 2 2 cl=	29 -74 -74 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	89063 89063 89063 113	4327 4327 4327 Rpf=	2121 2121 2121 6	41790 41790 41790 6	16575 16575 16575 0,7	251 251 251 0,7	2619 2619 2619 13,9	1 3 6 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 249 Instab.:=	235 qn= 235 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	2 12 12 348,0	-989 -825 -886 -886	-6 -136 -270 162	-4 0 2 1	-2 -1 -1 cl=	7 -77 -77 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	89063 89063 89063 113	4327 4327 4327 Rpf=	2121 2121 2121 6	41790 41790 41790 7	16575 16575 16575 0,8	251 251 251 0,8	2619 2619 2619 13,9	1 3 6 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 250 Instab.:=	236 qn= 236 348,0	9,52 0 6,04 $\beta^*l=$	22 19 22 348,0	-86 -122 -179 -314	13 1 -12 3	1 21 -42 19	12 -12 12 cl=	-7 -3 -7 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	0 0 0 lmd=	89063 89063 89063 113	4327 4327 4327 Rpf=	2121 2121 2121 2	41790 41790 41790 2	16575 16575 16575 0,2	251 251 251 0,2	2619 2619 2619 13,9	0 1 2 mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	Vxp.Rd Kg	Vyp.Rd Kg	T Rd kg/m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 101	237	9,52		11	-367	18	0	7	-9	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	0		
HEB120	qn=	0		3	-339	1	67	-39	-9	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	3		
Asta: 251	237	6,04		3	-399	-13	135	-39	-9	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	7		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$		348,0	-399	7	80	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 113	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	1,0	1,0	13,9	mm		
Sez.N. 101	106	9,52		8	-54	-500	0	0	789	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	12		
HEB120	qn=	-249		11	-67	365	0	0	-8	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	8		
Asta: 252	2	9,52		13	-107	-1	0	0	-189	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	0		
Instab.:l=	362,1	$\beta^*l=$		253,5	23	499	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 82	Rpf= 9	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	1,9	1,5	14,5	mm		
Sez.N. 101	181	9,52		11	-86	-287	0	0	545	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	7		
HEB120	qn=	-203		2	-7	-259	0	0	530	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	6		
Asta: 253	3	9,52		12	-132	0	0	0	-273	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	0		
Instab.:l=	308,6	$\beta^*l=$		216,0	29	286	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 70	Rpf= 5	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	1,0	0,7	12,3	mm		
Sez.N. 101	76	9,52		11	-80	-391	0	0	650	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	9		
HEB120	qn=	-226		11	-80	255	0	0	-2	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	6		
Asta: 254	1	9,52		12	-121	0	0	0	-307	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	0		
Instab.:l=	324,4	$\beta^*l=$		227,0	5	391	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 74	Rpf= 7	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	1,2	0,8	13,0	mm		
Sez.N. 101	182	9,52		11	-73	-437	0	0	743	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	10		
HEB120	qn=	-248		11	-73	331	0	0	-8	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	8		
Asta: 255	4	9,52		12	-110	-1	0	0	-370	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	0		
Instab.:l=	343,2	$\beta^*l=$		240,2	14	436	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 78	Rpf= 8	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	1,6	1,3	13,7	mm		
Sez.N. 101	1	9,52		8	0	72	0	0	-5	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2		
HEB120	qn=	-27		8	0	60	0	0	-30	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	1		
Asta: 256	4	9,52		5	0	30	0	0	-54	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	1		
Instab.:l=	142,2	$\beta^*l=$		99,6	0	72	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,5	0,1	5,7	mm		
Sez.N. 101	4	9,52		8	0	29	0	0	-545	-4	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	1		
HEB120	qn=	-27		11	0	-96	0	0	-553	-3	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2		
Asta: 257	235	9,52		5	0	-224	0	0	-561	-4	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	5		
Instab.:l=	45,7	$\beta^*l=$		32,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	1,8	mm		
Sez.N. 101	2	9,52		2	0	167	0	0	-120	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	4		
HEB120	qn=	-27		2	0	75	0	0	-144	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	2		
Asta: 258	229	9,52		8	0	-48	0	0	-173	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	1		
Instab.:l=	145,0	$\beta^*l=$		101,5	0	167	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 33	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,6	0,1	5,8	mm		
Sez.N. 101	3	9,52		8	0	-8	0	0	-506	-2	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	0		
HEB120	qn=	-27		8	0	-109	0	0	-513	-2	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	3		
Asta: 259	233	9,52		8	0	-212	0	0	-520	-2	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619	5		
Instab.:l=	39,7	$\beta^*l=$		27,8	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	1,6	mm		
Sez.N. 103	137	9,52		44	0	3	0	0	12	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34		9	0	6	0	0	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 260	259	9,52		6	0	-6	0	0	-32	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	112,8	$\beta^*l=$		79,0	0	6	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	138	9,52		40	0	-1	0	0	15	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34		1	0	3	0	0	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 261	174	9,52		4	0	-8	0	0	-31	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	111,9	$\beta^*l=$		78,3	0	8	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	135	9,52		9	0	-7	0	0	29	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34		9	0	3	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 262	66	9,52		32	0	-2	0	0	-17	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	112,9	$\beta^*l=$		79,0	0	7	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	132	9,52		12	0	-7	0	0	29	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34		9	0	2	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 263	189	9,52		6	0	-2	0	0	-20	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	106,8	$\beta^*l=$		74,8	0	7	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 103	149	9,52		12	-37	-4	3	5	25	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34		9	-149	4	0	2	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 264	187	9,52		12	-37	-5	-3	5	-26	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	115,6	$\beta^*l=$		80,9	-149	3	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,6	mm		
Sez.N. 103	65	9,52		36	0	4	0	0	-3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34		12	0	3	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 265	260	9,52		36	0	-3	0	0	-21	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	53,8	$\beta^*l=$		37,7	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,2	mm		
Sez.N. 103	149	9,52		12	523	5	0	1	-3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
HEB140	qn=	-34	12	523	-2	0	0	1	-24	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 266	256	9,52	12	523	-18	-1	0	1	-45	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	95,2	$\beta^*l=$	66,6	-235	12	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	3,8	mm		
Sez.N. 103	63	9,52	8	0	160	0	0	0	-204	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
HEB140	qn=	-34	13	0	30	0	0	0	-183	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 267	183	9,52	8	0	-117	0	0	0	-256	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
Instab.:l=	120,3	$\beta^*l=$	84,2	0	160	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 23	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,8	mm		
Sez.N. 103	147	9,52	12	0	252	0	0	0	-347	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	4		
HEB140	qn=	-34	12	0	69	0	0	0	-370	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 268	185	9,52	12	0	-145	0	0	0	-394	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
Instab.:l=	107,1	$\beta^*l=$	74,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 103	132	9,52	40	0	5	0	0	0	4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	40	0	5	0	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 269	257	9,52	40	0	-8	0	0	0	-30	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	100,9	$\beta^*l=$	70,6	0	5	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 19	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 103	135	9,52	12	0	11	0	0	0	-4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	32	0	7	0	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 270	258	9,52	12	0	-18	0	0	0	-51	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	106,1	$\beta^*l=$	74,3	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 103	131	9,52	12	0	31	0	0	0	-57	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	6	0	15	0	0	0	-64	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 271	255	9,52	40	0	-6	0	0	0	-71	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	52,2	$\beta^*l=$	36,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,1	mm		
Sez.N. 103	134	9,52	9	0	12	0	0	0	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	44	0	10	0	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 272	177	9,52	9	0	-18	0	0	0	-51	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$	78,3	0	15	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	188	9,52	9	0	-10	0	0	0	34	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	12	0	3	0	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 273	65	9,52	29	0	-1	0	0	0	-14	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	115,5	$\beta^*l=$	80,8	0	10	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,6	mm		
Sez.N. 103	187	9,52	9	0	-9	0	0	0	32	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	12	0	3	0	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 274	188	9,52	3	0	-3	0	0	0	-22	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	115,5	$\beta^*l=$	80,8	0	9	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,6	mm		
Sez.N. 103	183	9,52	1 8	0	-87	0	0	0	38	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
HEB140	qn=	-34 / 8	0	-78	0	0	0	0	24	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 275	56	9,52	2 11	0	-72	0	0	0	10	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Instab.:l=	62,7	$\beta^*l=$	43,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 103	184	9,52	1 11	0	-77	0	0	0	34	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
HEB140	qn=	-34 / 12	0	-69	0	0	0	0	18	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 276	50	9,52	2 12	0	-65	0	0	0	5	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Instab.:l=	60,8	$\beta^*l=$	42,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 103	174	9,52	9	0	-5	0	0	0	26	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	9	0	3	0	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 277	175	9,52	1	0	-4	0	0	0	-23	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	111,9	$\beta^*l=$	78,3	0	5	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	175	9,52	6	0	-7	0	0	0	30	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	6	0	2	0	0	0	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 278	135	9,52	36	0	-2	0	0	0	-17	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	111,9	$\beta^*l=$	78,3	0	7	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	66	9,52	6	0	-10	0	0	0	35	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	9	0	3	0	0	0	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 279	132	9,52	44	0	2	0	0	0	-10	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	112,9	$\beta^*l=$	79,0	0	10	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	189	9,52	9	0	-12	0	0	0	39	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	9	0	5	0	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 280	190	9,52	9	0	4	0	0	0	-8	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	107,4	$\beta^*l=$	75,2	0	12	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 103	190	9,52	12	39	-12	-3	-6	37	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	9	160	2	0	-2	-2	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Asta: 281	149	9,52		12	39	3		-6	-10		112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0
Instab.:l=	107,3	$\beta^*l=$		75,1	39	12	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,2	0,0	4,3	mm
Sez.N. 103	176	9,52		3	0	-20	0	0	54	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0
HEB140	qn=	-34		16	0	7	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0
Asta: 282	137	9,52		3	0	12	0	0	5	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$		78,2	0	14	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,2	0,0	4,5	mm
Sez.N. 103	177	9,52		44	0	-4	0	0	20	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0
HEB140	qn=	-34		16	0	4	0	0	-2	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0
Asta: 283	176	9,52		9	0	-10	0	0	-33	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$		78,3	0	10	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,2	0,0	4,5	mm
Sez.N. 103	260	9,52		38	0	-3	0	0	34	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0
HEB140	qn=	-34		6	0	6	0	0	25	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0
Asta: 284	63	9,52		6	0	11	0	0	13	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0
Instab.:l=	53,8	$\beta^*l=$		37,7	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,2	0,0	2,2	mm
Sez.N. 103	185	9,52		12	0	-105	0	0	12	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		2
HEB140	qn=	-34		12	0	-105	0	0	-11	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		2
Asta: 285	186	9,52		12	0	-118	0	0	-35	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		2
Instab.:l=	107,1	$\beta^*l=$		74,9	0	118	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=		0,1	0,0	4,3	mm
Sez.N. 103	186	9,52		12	0	-135	0	0	359	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		2
HEB140	qn=	-34		12	0	42	0	0	336	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1
Asta: 286	131	9,52		12	0	224	0	0	312	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		3
Instab.:l=	107,1	$\beta^*l=$		74,9	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,2	0,0	4,3	mm
Sez.N. 103	188	9,52	1	12	0	323	0	0	-700	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		5
HEB140	qn=	-34 / 11		0	84	0	0	0	-697	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1
Asta: 287	52	9,52	2	9	0	-162	0	0	-724	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		3
Instab.:l=	67,8	$\beta^*l=$		47,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,2	0,0	2,7	mm
Sez.N. 103	187	9,52	1	12	0	270	0	0	-497	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		4
HEB140	qn=	-34 / 12		0	64	0	0	0	-515	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1
Asta: 288	51	9,52	2	12	0	-151	0	0	-533	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		2
Instab.:l=	81,7	$\beta^*l=$		57,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,2	0,0	3,3	mm
Sez.N. 103	190	9,52	1	12	0	232	0	0	-391	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		4
HEB140	qn=	-34 / 12		0	40	0	0	0	-412	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1
Asta: 289	49	9,52	2	12	0	-163	0	0	-433	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		3
Instab.:l=	96,0	$\beta^*l=$		67,2	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,2	0,0	3,8	mm
Sez.N. 103	189	9,52	1	12	0	194	0	0	-298	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		3
HEB140	qn=	-34 / 12		0	42	0	0	0	-320	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1
Asta: 290	53	9,52	2	12	0	-120	0	0	-341	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		2
Instab.:l=	98,3	$\beta^*l=$		68,8	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,2	0,0	3,9	mm
Sez.N. 103	66	9,52	1	12	0	185	0	0	-356	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		3
HEB140	qn=	-34 / 44		0	7	0	0	0	-299	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0
Asta: 291	45	9,52	2	12	0	-206	0	0	-401	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		3
Instab.:l=	103,5	$\beta^*l=$		72,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,2	0,0	4,1	mm
Sez.N. 103	175	9,52	1	12	0	194	0	0	-354	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		3
HEB140	qn=	-34 / 6		0	-9	0	0	0	-365	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0
Asta: 292	44	9,52	2	12	0	-215	0	0	-401	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		3
Instab.:l=	108,4	$\beta^*l=$		75,9	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,2	0,0	4,3	mm
Sez.N. 103	174	9,52	1	12	0	192	0	0	-340	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		3
HEB140	qn=	-34 / 36		0	-8	0	0	0	-261	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0
Asta: 293	43	9,52	2	12	0	-211	0	0	-389	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		3
Instab.:l=	110,6	$\beta^*l=$		77,4	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,2	0,0	4,4	mm
Sez.N. 101	136	9,52	1	10	0	38	0	0	-203	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		1
HEB120	qn=	-27 / 8		0	-40	0	0	0	-188	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		1
Asta: 294	46	9,52	2	10	0	-114	0	0	-227	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		3
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$		49,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,2	0,0	2,8	mm
Sez.N. 101	136	9,52	13	411	-20	-1	-2	70	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		1	
HEB120	qn=	-120		8	154	28	0	-1	4	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		1
Asta: 295	236	9,52		25	-413	4	-1	1	-35	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		0
Instab.:l=	143,9	$\beta^*l=$		100,7	-343	18	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim=		0,3	0,0	5,8	mm
Sez.N. 101	236	9,52		8	0	-24	0	0	124	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		1
HEB120	qn=	-120		8	0	21	0	0	-3	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		0
Asta: 296	228	9,52		11	0	-13	0	0	-107	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		0

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	133,2	β^*l	93,2	0	24	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 30	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	5,3	mm		
Sez.N. 101	228	9,52	19	0	-22	0	0	55	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0		
HEB120	qn=	-27	8	0	29	0	0	70	1	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1		
Asta: 297	252	9,52	11	0	63	0	0	52	1	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1		
Instab.:=	111,8	β^*l	78,2	0	63	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 101	230	9,52	5	0	-75	0	0	209	1	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2		
HEB120	qn=	-27	8	0	-17	0	0	198	1	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0		
Asta: 298	251	9,52	2	0	38	0	0	188	1	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1		
Instab.:=	56,8	β^*l	39,7	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	2,3	mm		
Sez.N. 101	231	9,52	2	0	-71	0	0	162	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2		
HEB120	qn=	-27	8	0	19	0	0	141	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0		
Asta: 299	250	9,52	8	0	90	0	0	122	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2		
Instab.:=	112,7	β^*l	78,9	0	90	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 101	232	9,52	2	0	-139	0	0	267	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	3		
HEB120	qn=	-27	2	0	-7	0	0	250	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0		
Asta: 300	234	9,52	11	0	128	0	0	229	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	3		
Instab.:=	107,1	β^*l	74,9	0	60	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 101	233	9,52	2	0	-209	0	0	428	2	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	5		
HEB120	qn=	-27	2	0	-67	0	0	416	2	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2		
Asta: 301	1	9,52	8	0	72	0	0	404	2	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2		
Instab.:=	67,4	β^*l	47,2	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 101	179	9,52	1 11	0	-128	0	0	43	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	3		
HEB120	qn=	-27 / 11	0	0	-114	0	0	31	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	3		
Asta: 302	48	9,52	2 2	0	-106	0	0	18	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2		
Instab.:=	70,9	β^*l	49,6	0	128	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 101	235	9,52	2	0	-227	0	0	429	2	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	5		
HEB120	qn=	-27	2	0	-26	0	0	412	2	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1		
Asta: 303	2	9,52	2	0	167	0	0	395	2	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	4		
Instab.:=	95,8	β^*l	67,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	3,8	mm		
Sez.N. 101	229	9,52	5	0	-28	0	0	175	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1		
HEB120	qn=	-142	11	0	47	0	0	-7	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1		
Asta: 304	237	9,52	2	0	-60	0	0	-209	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1		
Instab.:=	188,0	β^*l	131,6	0	60	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 43	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,4	0,1	7,5	mm		
Sez.N. 101	237	9,52	2	59	-43	0	0	160	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1		
HEB120	qn=	-129	2	59	27	0	0	-6	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1		
Asta: 305	62	9,52	8	-117	-83	0	0	-201	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2		
Instab.:=	195,3	β^*l	136,7	34	82	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 44	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	7,8	mm		
Sez.N. 101	62	9,52	8	0	-48	0	0	89	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1		
HEB120	qn=	-27	2	0	-8	0	0	67	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0		
Asta: 306	63	9,52	9	0	29	0	0	51	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1		
Instab.:=	106,7	β^*l	74,7	0	48	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 101	232	9,52	2	-33	-72	0	0	361	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2		
HEB120	qn=	-210	8	3	143	0	0	-6	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	3		
Asta: 307	130	9,52	8	3	-236	0	0	-480	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	5		
Instab.:=	277,0	β^*l	193,9	3	236	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 63	Rpf= 4	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	0,6	0,3	11,1	mm		
Sez.N. 103	130	9,52	11	0	-51	0	0	82	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1		
HEB140	qn=	-34	11	0	-10	0	0	57	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Asta: 308	150	9,52	5	0	17	0	0	35	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Instab.:=	112,7	β^*l	78,9	0	51	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	133	9,52	5	0	-15	0	0	30	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
HEB140	qn=	-34	6	0	-5	0	0	4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Asta: 309	178	9,52	12	0	-14	0	0	-33	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Instab.:=	111,8	β^*l	78,2	0	15	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	150	9,52	5	0	14	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
HEB140	qn=	-34	8	0	13	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Asta: 310	133	9,52	5	0	-15	0	0	-50	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Instab.:=	112,7	β^*l	78,9	0	14	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	178	9,52	12	0	-13	0	0	3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
HEB140	qn=	-34	10	0	-21	0	0	-28	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0		
Asta: 311	179	9,52	10	0	-44	0	0	-53	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1		
Instab.:=	111,8	β^*l	78,2	0	44	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	4,5	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg/m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 312 Instab.l:=	179 qn= 136 111,8	9,52 -34 9,52 $\beta^*l=$	10 10 28 78,2	0 0 0 0	-44 -14 8 44	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	66 41 14 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 1	52677 52677 52677 Wmax/rel/lim=	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,5	1 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 313 Instab.l:=	62 qn= 106 124,0	9,52 -42 9,52 $\beta^*l=$	8 2 8 86,8	0 0 0 0	-10 27 40 40	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	75 36 6 0	1 1 1 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 1	52677 52677 52677 Wmax/rel/lim=	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 5,0	0 0 1 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 314 Instab.l:=	76 qn= 181 108,2	9,52 -40 9,52 $\beta^*l=$	11 11 8 75,8	0 0 0 0	77 34 -26 77	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-66 -95 -124 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 1	52677 52677 52677 Wmax/rel/lim=	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,3	1 0 1 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 315 Instab.l:=	106 qn= 55 64,5	9,52 -41 / 9,52 $\beta^*l=$	1 8 3 2 2 45,2	0 0 0 0	57 -35 -125 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-263 -203 -297 0	-1 -1 -1 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 Wmax/rel/lim=	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 2,6	1 1 2 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 316 Instab.l:=	182 qn= 316 63,3	9,52 -41 / 9,52 $\beta^*l=$	1 11 38 2 11 44,3	0 0 0 0	101 -5 -106 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-310 -121 -345 0	-1 -1 -1 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 Wmax/rel/lim=	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 2,5	2 0 2 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 317 Instab.l:=	181 qn= 180 108,3	9,52 -40 9,52 $\beta^*l=$	11 10 38 75,8	0 0 0 0	-42 -14 -7 42	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	72 34 0 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 1	52677 52677 52677 Wmax/rel/lim=	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,3	1 0 0 mm	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 318 Instab.l:=	180 qn= 130 108,4	9,52 -40 9,52 $\beta^*l=$	2 4 11 75,9	0 0 0 0	20 10 -39 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-25 -1 -83 0	0 0 0 0	112504 112504 112504 0	6428 6428 6428 0	3137 3137 3137 0	52677 52677 52677 Wmax/rel/lim=	19773 19773 19773 0,2	348 348 348 0,0	2619 2619 2619 4,3	0 0 1 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 319 Instab.l:=	178 qn= 47 70,9	9,52 -27 / 9,52 $\beta^*l=$	1 5 11 2 11 49,6	0 0 0 0	-109 -104 -104 109	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	20 5 -7 0	0 0 0 0	89063 89063 89063 0	4327 4327 4327 0	2121 2121 2121 3	41790 41790 41790 Wmax/rel/lim=	16575 16575 16575 0,1	251 251 251 0,0	2619 2619 2619 2,8	3 2 2 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 320 Instab.l:=	133 qn= 16 70,9	9,52 -27 / 9,52 $\beta^*l=$	1 11 11 2 11 49,6	0 0 0 0	-102 -102 -106 106	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	7 -6 -18 0	0 0 0 0	89063 89063 89063 0	4327 4327 4327 0	2121 2121 2121 2	41790 41790 41790 Wmax/rel/lim=	16575 16575 16575 0,1	251 251 251 0,0	2619 2619 2619 2,8	2 2 2 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 321 Instab.l:=	150 qn= 15 70,9	9,52 -27 / 9,52 $\beta^*l=$	1 5 11 2 11 49,6	0 0 0 0	-131 -104 -83 131	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	82 66 54 0	0 0 0 0	89063 89063 89063 0	4327 4327 4327 0	2121 2121 2121 3	41790 41790 41790 Wmax/rel/lim=	16575 16575 16575 0,1	251 251 251 0,0	2619 2619 2619 2,8	3 2 2 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 322 Instab.l:=	180 qn= 186 126,0	9,52 -27 9,52 $\beta^*l=$	2 11 5 88,2	0 0 0 0	-149 -69 2 149	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	142 121 98 0	0 0 0 0	89063 89063 89063 0	4327 4327 4327 0	2121 2121 2121 3	41790 41790 41790 Wmax/rel/lim=	16575 16575 16575 0,2	251 251 251 0,1	2619 2619 2619 5,0	3 2 0 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 323 Instab.l:=	181 qn= 185 110,2	9,52 -27 9,52 $\beta^*l=$	11 11 29 77,2	0 0 0 0	-168 -77 7 168	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	175 156 57 0	0 0 0 0	89063 89063 89063 0	4327 4327 4327 0	2121 2121 2121 4	41790 41790 41790 Wmax/rel/lim=	16575 16575 16575 0,2	251 251 251 0,0	2619 2619 2619 4,4	4 2 0 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 324 Instab.l:=	76 qn= 147 94,4	9,52 -27 9,52 $\beta^*l=$	11 5 12 66,1	0 0 0 0	-257 -71 115 257	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	405 384 327 0	0 0 0 0	89063 89063 89063 0	4327 4327 4327 0	2121 2121 2121 6	41790 41790 41790 Wmax/rel/lim=	16575 16575 16575 0,2	251 251 251 0,0	2619 2619 2619 3,8	6 2 3 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 325 Instab.l:=	182 qn= 184 95,4	9,52 -27 9,52 $\beta^*l=$	11 11 12 66,8	0 0 0 0	-265 -138 -19 265	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	276 259 175 0	0 0 0 0	89063 89063 89063 0	4327 4327 4327 0	2121 2121 2121 6	41790 41790 41790 Wmax/rel/lim=	16575 16575 16575 0,2	251 251 251 0,1	2619 2619 2619 3,8	6 3 0 mm	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 326 Instab.l:=	106 qn= 183 101,4	9,52 -27 9,52 $\beta^*l=$	11 2 36 71,0	0 0 0 0	-289 -147 -21 289	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	289 272 71 0	0 0 0 0	89063 89063 89063 0	4327 4327 4327 0	2121 2121 2121 7	41790 41790 41790 Wmax/rel/lim=	16575 16575 16575 0,2	251 251 251 0,1	2619 2619 2619 4,1	7 3 0 mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 101	251	9,52		2	0	38	0	0	-69	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1	
HEB120	qn=	-27		8	0	-6	0	0	-88	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0	
Asta: 327	231	9,52		11	0	-61	0	0	-108	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1	
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$		78,2	0	61	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 101	252	9,52		11	0	63	0	0	-247	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1	
HEB120	qn=	-27		8	0	-7	0	0	-258	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0	
Asta: 328	230	9,52		8	0	-79	0	0	-267	-1	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2	
Instab.:l=	55,0	$\beta^*l=$		38,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	2,2	mm		
Sez.N. 101	250	9,52		8	0	90	0	0	-174	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2	
HEB120	qn=	-27		8	0	-19	0	0	-195	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0	
Asta: 329	232	9,52		8	0	-129	0	0	-214	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	3	
Instab.:l=	112,7	$\beta^*l=$		78,9	0	129	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,5	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 101	234	9,52		11	0	128	0	0	-108	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	3	
HEB120	qn=	-27		2	0	69	0	0	-125	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2	
Asta: 330	3	9,52		8	0	-8	0	0	-145	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0	
Instab.:l=	107,1	$\beta^*l=$		75,0	0	128	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 24	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,6	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 101	130	9,52		11	0	-81	0	0	-43	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2	
HEB120	qn=	-27	/ 11	0	-98	0	0	0	-55	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2	
Asta: 331	17	9,52		2 11	0	-120	0	0	-68	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	3	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$		49,6	0	120	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 101	180	9,52		8	-11	-269	0	0	521	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	6	
HEB120	qn=	-203		8	-11	194	0	0	-3	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	4	
Asta: 332	234	9,52		12	-143	0	0	0	-256	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0	
Instab.:l=	292,8	$\beta^*l=$		205,0	32	269	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 67	Rpf= 5	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	0,9	0,5	11,7	mm		
Sez.N. 101	150	9,52		8	19	-235	0	0	466	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	5	
HEB120	qn=	-192		11	-102	160	0	0	-5	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	4	
Asta: 333	250	9,52		12	-160	0	0	0	-214	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0	
Instab.:l=	277,0	$\beta^*l=$		193,9	19	235	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 63	Rpf= 4	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	0,7	0,4	11,1	mm		
Sez.N. 101	133	9,52		11	-104	-195	0	0	395	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	5	
HEB120	qn=	-169		11	-104	130	0	0	-3	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	3	
Asta: 334	231	9,52		5	40	-77	0	0	-297	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2	
Instab.:l=	277,0	$\beta^*l=$		193,9	34	182	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 63	Rpf= 4	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	0,6	0,3	11,1	mm		
Sez.N. 101	178	9,52		2	-72	-204	0	0	404	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	5	
HEB120	qn=	-169		11	-106	138	0	0	-5	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	3	
Asta: 335	251	9,52		12	-169	0	0	0	-174	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0	
Instab.:l=	277,0	$\beta^*l=$		193,9	50	204	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 63	Rpf= 4	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	0,6	0,3	11,1	mm		
Sez.N. 101	179	9,52		8	65	-223	0	0	459	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	5	
HEB120	qn=	-191		11	-108	162	0	0	-9	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	4	
Asta: 336	252	9,52		25	-187	0	0	0	-97	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	0	
Instab.:l=	277,0	$\beta^*l=$		193,9	65	223	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 63	Rpf= 4	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	0,7	0,4	11,1	mm		
Sez.N. 103	254	9,52		6	0	22	0	0	-34	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34		6	0	7	0	0	-49	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 337	134	9,52		6	0	-13	0	0	-65	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	70,7	$\beta^*l=$		49,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	255	9,52		44	0	-26	0	0	43	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34		44	0	-9	0	0	27	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 338	254	9,52		32	0	-23	0	0	-46	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	102,5	$\beta^*l=$		71,8	0	26	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,1	mm		
Sez.N. 103	259	9,52		10	0	-10	0	0	35	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34		12	0	4	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 339	138	9,52		32	0	2	0	0	-11	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	112,8	$\beta^*l=$		79,0	0	10	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,5	mm		
Sez.N. 103	256	9,52		6	0	-7	0	0	48	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34		7	0	15	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 340	147	9,52		6	0	18	0	0	7	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	92,0	$\beta^*l=$		64,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	3,7	mm		
Sez.N. 103	257	9,52		6	0	-17	0	0	58	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140	qn=	-34		6	0	7	0	0	36	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 341	131	9,52		6	0	19	0	0	14	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	100,9	$\beta^*l=$		70,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,0	mm		
Sez.N. 103	258	9,52		6	0	-12	0	0	44	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg	fy rid Kg/cmq	Rap %	
HEB140	qn=	-34		6	0	10	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 342	134	9,52		6	0	10	0	0	-3	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	106,1	$\beta^*l=$	74,3	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,2	mm		
Sez.N. 103	46	3,54	2	10	0	-113	0	0	359	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
HEB140	qn=	-269	/	28	0	13	0	0	200	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 345	137	3,54	2	41	0	68	0	0	106	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	6	3,54	2	7	0	-24	0	0	105	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	/	2	0	4	0	0	92	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 346	259	3,54	2	10	0	28	0	0	80	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	56,4	$\beta^*l=$	39,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,3	mm		
Sez.N. 103	44	3,54	2	11	0	-198	0	0	375	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
HEB140	qn=	-34	/	32	0	-3	0	0	278	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 347	177	3,54	2	2	0	183	0	0	328	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
Instab.:l=	108,4	$\beta^*l=$	75,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 103	47	3,54	2	1	0	-218	0	0	312	-1	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
HEB140	qn=	-34	/	4	0	-110	0	0	296	-1	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
Asta: 348	178	3,54	2	4	0	-8	0	0	281	-1	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	43	3,54	2	8	0	-175	0	0	333	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
HEB140	qn=	-34	/	40	0	8	0	0	245	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 349	176	3,54	2	2	0	166	0	0	284	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
Instab.:l=	110,6	$\beta^*l=$	77,4	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,4	mm		
Sez.N. 103	48	3,54	2	10	0	-315	0	0	459	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	5		
HEB140	qn=	-34	/	10	0	-155	0	0	443	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
Asta: 350	179	3,54	2	34	0	1	0	0	143	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,4	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	45	3,54	2	2	0	-82	0	0	125	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
HEB140	qn=	-34	/	5	0	-26	0	0	103	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 351	129	3,54	2	11	0	24	0	0	79	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	103,5	$\beta^*l=$	72,5	0	82	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,1	mm		
Sez.N. 103	8	3,54	2	4	0	-15	0	0	63	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	/	6	0	1	0	0	50	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 352	138	3,54	2	4	0	13	0	0	38	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	56,4	$\beta^*l=$	39,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,3	mm		
Sez.N. 103	46	6,04	2	10	0	-107	0	0	367	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
HEB140	qn=	-369	/	36	0	20	0	0	187	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 353	137	6,04	2	34	0	63	0	0	56	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	16	6,04	2	5	0	-61	0	0	448	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
HEB140	qn=	-34	/	5	0	95	0	0	432	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 354	134	6,04	2	5	0	245	0	0	416	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	4		
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	17	6,04	2	11	0	-116	0	0	485	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	2		
HEB140	qn=	-34	/	12	0	59	0	0	465	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 355	131	6,04	2	12	0	221	0	0	449	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	19	6,04	2	6	0	-8	0	0	38	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	/	9	0	1	0	0	25	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 356	189	6,04	2	42	0	6	0	0	17	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	53,4	$\beta^*l=$	37,4	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,1	mm		
Sez.N. 103	21	6,04	2	28	-181	-4	13	44	21	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
HEB140	qn=	-34	/	16	216	3	-10	-44	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Asta: 357	187	6,04	2	16	216	-2	12	-44	-17	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		
Instab.:l=	57,8	$\beta^*l=$	40,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,3	mm		
Sez.N. 103	50	6,04	2	8	0	-60	0	0	10	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
HEB140	qn=	-34	/	8	0	-59	0	0	-4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Asta: 358	184	6,04	2	8	0	-62	0	0	-17	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	1		
Instab.:l=	60,8	$\beta^*l=$	42,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 103	43	6,04	2	5	0	-196	0	0	370	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	3		
HEB140	qn=	-34	/	44	0	5	0	0	289	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619	0		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r.	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 359	176	6,04	2	8	0	187	0	0	322	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	3	
Instab.:l=	110,6	$\beta^*l=$	77,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,4	mm		
Sez.N. 103	48	6,04	2	10	0	-177	0	0	263	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	3	
HEB140 qn=	-34	/	10		0	-86	0	0	248	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Asta: 360	179	6,04	2	34	0	2	0	0	106	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	44	6,04	2	5	0	-199	0	0	384	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	3	
HEB140 qn=	-34	/	44		0	6	0	0	300	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 361	177	6,04	2	11	0	192	0	0	337	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	3	
Instab.:l=	108,4	$\beta^*l=$	75,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 103	45	6,04	2	2	0	-97	0	0	202	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	2	
HEB140 qn=	-34	/	32		0	-3	0	0	147	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 362	129	6,04	2	3	0	89	0	0	156	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Instab.:l=	103,5	$\beta^*l=$	72,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,1	mm		
Sez.N. 103	53	6,04	2	11	0	-98	0	0	154	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	2	
HEB140 qn=	-34	/	2		0	-27	0	0	132	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 363	186	6,04	2	9	0	34	0	0	111	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Instab.:l=	98,3	$\beta^*l=$	68,8		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 103	49	6,04	2	8	0	-101	0	0	134	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	2	
HEB140 qn=	-34	/	2		0	-41	0	0	113	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Asta: 364	185	6,04	2	8	0	8	0	0	92	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	96,0	$\beta^*l=$	67,2		0	101	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,8	mm		
Sez.N. 103	51	6,04	2	8	0	-89	0	0	107	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
HEB140 qn=	-34	/	2		0	-50	0	0	87	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Asta: 365	184	6,04	2	3	0	-18	0	0	68	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	81,6	$\beta^*l=$	57,1		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,3	mm		
Sez.N. 103	52	6,04	2	8	0	-102	0	0	115	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	2	
HEB140 qn=	-34	/	9		0	-66	0	0	98	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Asta: 366	183	6,04	2	9	0	-36	0	0	83	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
Instab.:l=	67,8	$\beta^*l=$	47,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 103	47	6,04	2	1	0	-70	0	0	114	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
HEB140 qn=	-34	/	1		0	-32	0	0	99	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 367	178	6,04	2	32	0	0	0	0	56	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	15	6,04	2	8	0	-52	0	0	89	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
HEB140 qn=	-34	/	8		0	-23	0	0	73	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 368	150	6,04	2	20	0	1	0	0	43	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 103	26	6,04	2	44	0	7	0	0	-16	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140 qn=	-34	/	20		0	2	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 369	65	6,04	2	44	0	-8	0	0	-35	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	57,7	$\beta^*l=$	40,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,3	mm		
Sez.N. 103	29	6,04	2	3	0	5	0	0	-9	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140 qn=	-34	/	44		0	2	0	0	0	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 370	188	6,04	2	3	0	-7	0	0	-34	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	57,7	$\beta^*l=$	40,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,3	mm		
Sez.N. 103	24	6,04	2	34	0	-3	0	0	17	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140 qn=	-34	/	34		0	2	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 371	190	6,04	2	34	0	2	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	53,7	$\beta^*l=$	37,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,1	mm		
Sez.N. 103	25	6,04	2	23	0	-5	0	0	24	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140 qn=	-34	/	16		0	3	0	0	-1	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 372	149	6,04	2	32	0	4	0	0	4	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	53,6	$\beta^*l=$	37,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,1	mm		
Sez.N. 103	55	6,04	2	9	0	-37	0	0	33	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	
HEB140 qn=	-34	/	9		0	-29	0	0	19	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 373	182	6,04	2	9	0	-25	0	0	5	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Instab.:l=	64,5	$\beta^*l=$	45,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 103	54	6,04	2	3	0	10	0	0	58	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
HEB140 qn=	-34	/	11		0	27	0	0	47	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	0	
Asta: 374	76	6,04	2	8	0	39	0	0	33	0	112504	6428	3137	52677	19773	348	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	63,3	$\beta^*l=$	44,3		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,5 mm
Sez.N. 103	56	9,52	2	9	0	-62	0	0	-21	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
HEB140	qn=	-34 /	12		0	-71	0	0	-35	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
Asta: 375	184	9,52	2	11	0	-84	0	0	-50	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
Instab.:l=	62,7	$\beta^*l=$	43,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	2,5 mm
Sez.N. 103	50	9,52	2	12	0	-47	0	0	615	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
HEB140	qn=	-34 /	8		0	139	0	0	595	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		2	
Asta: 376	147	9,52	2	12	0	319	0	0	588	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		5	
Instab.:l=	60,8	$\beta^*l=$	42,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,4 mm
Sez.N. 103	52	9,52	2	6	0	-98	0	0	108	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		2	
HEB140	qn=	-34 /	3		0	-64	0	0	91	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
Asta: 377	183	9,52	2	2	0	-38	0	0	65	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
Instab.:l=	67,8	$\beta^*l=$	47,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	2,7 mm
Sez.N. 103	51	9,52	2	9	0	-90	0	0	85	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
HEB140	qn=	-34 /	11		0	-60	0	0	52	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
Asta: 378	184	9,52	2	11	0	-42	0	0	34	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
Instab.:l=	81,7	$\beta^*l=$	57,2		0	90	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,3 mm
Sez.N. 103	49	9,52	2	12	0	-100	0	0	124	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		2	
HEB140	qn=	-34 /	12		0	-46	0	0	103	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
Asta: 379	185	9,52	2	5	0	-6	0	0	72	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0	
Instab.:l=	96,0	$\beta^*l=$	67,2		0	100	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	18	Rpf=	0	Rft=	2	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,8 mm
Sez.N. 103	53	9,52	2	12	0	-117	0	0	169	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		2	
HEB140	qn=	-34 /	12		0	-39	0	0	148	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
Asta: 380	186	9,52	2	12	0	28	0	0	126	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0	
Instab.:l=	98,3	$\beta^*l=$	68,8		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	3,9 mm
Sez.N. 103	45	9,52	2	12	0	-69	0	0	147	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
HEB140	qn=	-34 /	44		0	-3	0	0	94	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0	
Asta: 381	129	9,52	2	2	0	60	0	0	100	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
Instab.:l=	103,5	$\beta^*l=$	72,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,1 mm
Sez.N. 103	44	9,52	2	12	0	-215	0	0	413	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		3	
HEB140	qn=	-34 /	40		0	7	0	0	310	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0	
Asta: 382	177	9,52	2	6	0	208	0	0	365	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		3	
Instab.:l=	108,4	$\beta^*l=$	75,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,3 mm
Sez.N. 103	43	9,52	2	12	0	-213	0	0	401	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		3	
HEB140	qn=	-34 /	40		0	6	0	0	300	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0	
Asta: 383	176	9,52	2	9	0	204	0	0	352	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		3	
Instab.:l=	110,6	$\beta^*l=$	77,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	4,4 mm
Sez.N. 101	46	9,52	2	10	0	-108	0	0	311	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		2	
HEB120	qn=	-27 /	22		0	12	0	0	225	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		0	
Asta: 384	137	9,52	2	12	0	110	0	0	288	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		3	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,8 mm
Sez.N. 101	48	9,52	2	2	0	-111	0	0	424	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		3	
HEB120	qn=	-27 /	3		0	42	0	0	397	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		1	
Asta: 385	176	9,52	2	2	0	181	0	0	399	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		4	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,8 mm
Sez.N. 103	55	9,52	2	2	0	-126	0	0	340	1	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		2	
HEB140	qn=	-41 /	3		0	-21	0	0	250	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0	
Asta: 386	182	9,52	2	5	0	83	0	0	305	1	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
Instab.:l=	64,5	$\beta^*l=$	45,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,6 mm
Sez.N. 103	54	9,52	2	5	0	-87	0	0	280	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
HEB140	qn=	-41 /	35		0	10	0	0	118	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		0	
Asta: 387	76	9,52	2	11	0	80	0	0	246	0	112504	6428	3137	52677	19773	348 2619		1	
Instab.:l=	63,3	$\beta^*l=$	44,3		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,5 mm
Sez.N. 101	47	9,52	2	11	0	-104	0	0	419	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		2	
HEB120	qn=	-27 /	4		0	49	0	0	387	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		1	
Asta: 388	177	9,52	2	2	0	185	0	0	394	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		4	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,8 mm
Sez.N. 101	16	9,52	2	11	0	-111	0	0	432	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		3	
HEB120	qn=	-27 /	7		0	46	0	0	397	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		1	
Asta: 389	134	9,52	2	12	0	187	0	0	393	0	89063	4327	2121	41790	16575	251 2619		4	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,8 mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 101	15	9,52	2	11	0	-57	0	0	238	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1	
HEB120	qn=	-27	/	6	0	30	0	0	213	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1	
Asta: 390	129	9,52	2	12	0	104	0	0	202	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$		49,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 101	17	9,52	2	11	0	-107	0	0	405	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	2	
HEB120	qn=	-27	/	12	0	37	0	0	385	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	1	
Asta: 391	131	9,52	2	11	0	172	0	0	380	0	89063	4327	2121	41790	16575	251	2619	4	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$		49,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	2,8	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 103	63	1,04		44	-527	-33	-3	-12	114	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	0		32	-551	-4	1	0	100	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 34	63	0,50		44	-545	28	3	-12	114	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	54,0	$\beta^*l=$		54,0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 103	65	3,54		32	-188	-2	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		32	-239	2	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 35	65	0,50		32	-291	5	-1	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$		304,0	-291	2	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 84	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 103	131	3,54		28	-41	1	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		28	-91	-1	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 36	131	0,50		28	-143	-2	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$		304,0	-143	1	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 84	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 103	132	3,54		36	14	-2	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		24	-44	1	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 37	132	0,50		24	-96	4	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$		304,0	-96	2	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 84	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 103	134	3,54		44	40	1	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		32	-18	-1	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 38	134	0,50		32	-70	-2	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$		304,0	-70	1	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 84	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 103	135	3,54		32	24	-2	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		28	-32	1	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 39	135	0,50		28	-85	4	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$		304,0	-85	2	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 84	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 103	137	1,04		44	-150	-8	-2	-12	9	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		36	-162	-6	1	-11	9	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 40	137	0,50		25	-162	-3	4	-12	8	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	54,0	$\beta^*l=$		54,0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 103	138	3,54		44	-15	-3	0	0	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		28	-66	2	0	0	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 41	138	0,50		36	-116	7	0	0	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$		304,0	-117	3	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 84	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 103	147	3,54		34	-357	3	0	0	-2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		34	-408	1	0	0	-2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 42	147	0,50		34	-460	-2	0	0	-2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$		304,0	-460	1	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 84	Rpf= 1	Rft= 1							
Sez.N. 103	149	3,54		38	-5	-2	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		32	-60	1	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 43	149	0,50		32	-112	4	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	304,0	$\beta^*l=$		304,0	-112	2	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 84	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 101	62	3,54		38	-170	11	24	19	-6	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120	qn=	0		36	-226	4	1	-17	-9	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Asta: 56	62	1,04		34	-259	-8	22	-17	-9	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$		250,0	-259	6	9	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 81	Rpf= 1	Rft= 1							
Sez.N. 103	63	3,54		44	-576	3	2	1	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		44	-618	2	0	1	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 57	63	1,04		44	-661	1	-1	1	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$		250,0	-661	2	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 1	Rft= 1							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	f y rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 101	136	3,54	18	-23	15	1	1	-9	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
HEB120	qn=	0	23	-56	3	0	0	-9	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Asta: 58	136	1,04	18	-90	-8	-1	1	-9	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-91	6	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	137	3,54	20	-299	-5	-1	0	4	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	0	20	-341	0	0	0	4	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 59	137	1,04	20	-383	4	0	0	4	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-383	2	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	69	Rpf=	1	Rft=	1				
Sez.N. 101	228	3,54	18	-1026	-5	-87	-68	2	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
HEB120	qn=	0	22	-1160	-3	-3	57	2	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Asta: 60	228	1,04	18	-1092	-1	82	-68	2	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-1092	4	35	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	4	Rft=	4				
Sez.N. 101	229	3,54	22	-1470	-17	102	77	9	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	5		
HEB120	qn=	0	16	-1566	-6	6	-46	7	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Asta: 61	229	1,04	22	-1537	5	-91	77	9	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-1537	9	41	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	5	Rft=	5				
Sez.N. 101	230	3,54	22	-1396	33	82	65	-28	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
HEB120	qn=	0	20	-1458	0	1	-62	27	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Asta: 62	230	1,04	22	-1463	-36	-80	65	-28	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-1463	15	33	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	5	Rft=	5				
Sez.N. 101	231	3,54	16	-1571	27	-80	-63	-22	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
HEB120	qn=	0	20	-1608	0	-1	-66	8	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Asta: 63	231	1,04	16	-1638	-29	78	-63	-22	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-1638	12	32	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	5	Rft=	5				
Sez.N. 101	232	3,54	16	-2042	5	-82	-65	-4	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
HEB120	qn=	0	20	-2076	0	-1	-62	-3	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Asta: 64	232	1,04	16	-2109	-2	80	-65	-4	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-2109	2	33	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	5	Rft=	5				
Sez.N. 101	233	3,54	22	-2133	44	76	61	-36	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
HEB120	qn=	0	20	-2169	1	0	-60	36	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Asta: 65	233	1,04	22	-2199	-46	-76	61	-36	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-2199	18	31	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	6	Rft=	6				
Sez.N. 101	235	3,54	18	-2185	-46	-77	-61	37	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
HEB120	qn=	0	24	-2241	-2	0	60	-38	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Asta: 66	235	1,04	22	-2274	-49	-76	60	-38	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-2274	20	30	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	6	Rft=	6				
Sez.N. 101	236	3,54	22	-1133	6	28	24	-4	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
HEB120	qn=	0	25	-1167	0	-1	22	-4	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Asta: 67	236	1,04	22	-1200	-5	-31	24	-4	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-1200	2	12	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	3	Rft=	3				
Sez.N. 101	237	3,54	18	-1548	5	-63	-53	-4	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3		
HEB120	qn=	0	14	-1582	0	2	-37	-5	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Asta: 68	237	1,04	18	-1614	-5	69	-53	-4	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-1614	2	28	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	4	Rft=	4				
Sez.N. 103	136	3,54	34	0	-11	0	0	1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-269	34	0	-27	0	0	-94	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 69	46	3,54	34	0	-77	0	0	-189	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	137	3,54	36	0	24	0	0	-77	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	36	0	1	0	0	-86	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 70	6	3,54	36	0	-25	0	0	-96	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	56,4	$\beta^*l=$	39,5	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	133	3,54	36	0	0	0	0	24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	36	0	8	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 71	134	3,54	40	0	-1	0	0	-24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	141,8	$\beta^*l=$	99,2	0	8	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	134	3,54	32	0	-4	0	0	19	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	28	0	2	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 72	258	3,54	44	0	-3	0	0	-18	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	106,1	$\beta^*l=$	74,3	0	4	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	130	3,54	28	-15	-71	15	-13	131	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	f y rid Kg/cmq	Rap %	
HEB140	qn=	-34		22	28	14	26	-17	107	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 73	131	3,54		22	28	82	38	-17	84	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab.:l=	141,8	$\beta^*l=$		99,2	28	82	38	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 2	Rft=		2					
Sez.N. 103	131	3,54		36	0	-6	0	0	23	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		20	0	2	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 74	257	3,54		36	0	0	0	0	-11	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	100,9	$\beta^*l=$		70,6	0	6	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 19	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 103	133	3,54		44	0	0	0	0	-24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		36	0	-18	0	0	-42	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 75	178	3,54		36	0	-47	0	0	-61	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$		78,2	0	47	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=		1					
Sez.N. 103	138	3,54		32	0	-5	0	0	20	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		44	0	2	0	0	1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 76	174	3,54		44	0	-3	0	0	-18	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	111,9	$\beta^*l=$		78,3	0	5	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 103	135	3,54		32	0	-6	0	0	23	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		32	0	2	0	0	-2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 77	66	3,54		44	0	-1	0	0	-15	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	112,9	$\beta^*l=$		79,0	0	6	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 103	137	3,54		36	0	5	0	0	7	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		36	0	6	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 78	176	3,54		36	0	-8	0	0	-31	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$		78,2	0	8	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 103	134	3,54		44	0	-2	0	0	15	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		44	0	1	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 79	254	3,54		32	0	-1	0	0	-11	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	70,7	$\beta^*l=$		49,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 103	132	3,54		32	-32	-9	3	4	29	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		22	-2	3	-1	-1	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 80	189	3,54		40	-22	3	-2	3	-7	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	106,8	$\beta^*l=$		74,8	1	9	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 103	149	3,54		38	-6	-6	2	3	23	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		20	-29	2	0	-1	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 81	187	3,54		37	-6	-2	-1	3	-16	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	115,6	$\beta^*l=$		80,9	-28	5	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 103	65	3,54		32	12	4	2	2	-10	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		32	12	0	1	2	-19	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 82	260	3,54		44	38	-7	0	-1	-32	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	53,8	$\beta^*l=$		37,7	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 103	149	3,54		41	18	2	-1	-2	5	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		16	13	3	1	2	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 83	256	3,54		34	22	-8	1	-1	-27	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	95,2	$\beta^*l=$		66,6	-1	6	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 103	131	3,54		44	217	-45	-3	-3	77	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34		27	190	-11	-2	2	60	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 84	186	3,54		40	-125	17	-2	5	39	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	107,1	$\beta^*l=$		74,9	217	45	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=		1					
Sez.N. 103	147	3,54		44	103	-49	4	5	75	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34		44	103	-10	0	5	54	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 85	184	3,54		44	103	17	-3	5	33	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	121,6	$\beta^*l=$		85,1	103	49	4	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 23	Rpf= 1	Rft=		1					
Sez.N. 103	260	3,54		44	69	8	0	-1	-28	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		36	77	-1	0	-1	-37	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 86	63	3,54		34	77	-12	1	-1	-46	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	53,8	$\beta^*l=$		37,7	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 103	176	3,54		32	0	-9	0	0	28	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		32	0	3	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 87	177	3,54		32	0	1	0	0	-10	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$		78,2	0	9	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 103	177	3,54		32	0	-8	0	0	28	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		32	0	3	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	f y rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 88	134	3,54		32	0	2	0	0	-9	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$		78,3	0	8	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	257	3,54		36	0	-9	0	0	29	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	-34			32	0	4	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 89	132	3,54		32	0	3	0	0	-5	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	100,9	$\beta^*l=$		70,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	254	3,54		16	0	-6	0	0	21	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	-34			16	0	1	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 90	255	3,54		28	0	-3	0	0	-16	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	102,5	$\beta^*l=$		71,8	0	6	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	188	3,54		44	13	-1	-1	2	14	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	-34			32	0	2	1	-2	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 91	65	3,54		30	0	-7	2	-2	-24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	115,5	$\beta^*l=$		80,8	0	7	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	187	3,54		30	-21	-3	-1	-2	19	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	-34			44	-3	2	0	2	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 92	188	3,54		44	-3	-4	-2	2	-20	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	115,5	$\beta^*l=$		80,8	2	4	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	189	3,54		38	-24	-6	-1	1	24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	-34			32	-32	2	-1	2	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 93	190	3,54		32	-32	0	-2	2	-12	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	107,4	$\beta^*l=$		75,2	-32	5	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	190	3,54		32	-31	-4	-2	-2	19	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	-34			22	-8	2	1	-3	-2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 94	149	3,54		38	-24	-3	2	-3	-17	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	107,3	$\beta^*l=$		75,1	-32	3	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	66	3,54		32	0	-7	0	0	25	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	-34			16	0	2	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 95	132	3,54		28	0	-1	0	0	-14	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	112,9	$\beta^*l=$		79,0	0	7	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	174	3,54		32	0	-5	0	0	22	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	-34			16	0	2	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 96	175	3,54		44	0	-2	0	0	-17	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	111,9	$\beta^*l=$		78,3	0	5	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	175	3,54		32	0	-5	0	0	21	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	-34			32	0	2	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 97	135	3,54		44	0	-3	0	0	-17	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	111,9	$\beta^*l=$		78,3	0	5	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	185	3,54		44	203	18	3	6	-37	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	-34			42	203	-5	0	6	-54	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 98	147	3,54		29	-192	-46	5	-7	-76	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	107,1	$\beta^*l=$		74,9	-192	34	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 103	186	3,54		13	-173	17	-2	2	17	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	-34			44	212	23	2	-3	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 99	185	3,54		44	212	18	2	-3	-17	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	107,1	$\beta^*l=$		74,9	-200	22	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 103	175	3,54		44	0	152	0	0	-271	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140 qn=	-34			32	0	-1	0	0	-285	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 100	44	3,54		44	0	-161	0	0	-308	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab.:l=	108,4	$\beta^*l=$		75,9	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	177	3,54		36	0	135	0	0	-269	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140 qn=	-34			36	0	37	0	0	-281	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 101	47	3,54		44	0	-66	0	0	-294	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$		49,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	174	3,54		44	0	143	0	0	-250	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140 qn=	-34			32	0	-3	0	0	-264	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 102	43	3,54		44	0	-154	0	0	-287	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab.:l=	110,6	$\beta^*l=$		77,4	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	176	3,54		44	0	171	0	0	-384	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
HEB140 qn=	-34			44	0	33	0	0	-396	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 103	48	3,54		34	0	-110	0	0	-409	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	70,9	$\beta^*l=$	49,6		0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 103	66	3,54	30	0	141	0	0	0	-243	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140 qn=	-34	32	0	15	0	0	0	0	-260	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 104	45	3,54	36	0	-133	0	0	0	-282	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab.:=	103,5	$\beta^*l=$	72,5	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 103	189	3,54	39	7	-24	-2	-2	45	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140 qn=	-34	36	-8	7	-1	2	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 105	186	3,54	35	-8	0	-2	2	-22	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	196,5	$\beta^*l=$	137,6	7	24	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 103	190	3,54	41	-8	-24	-1	-1	45	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140 qn=	-34	30	8	7	-1	2	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 106	185	3,54	29	8	0	-2	2	-22	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	192,0	$\beta^*l=$	134,4	9	24	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 37	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 103	187	3,54	32	15	-27	3	4	44	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140 qn=	-34	44	-16	2	1	-4	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 107	184	3,54	44	-16	-1	3	-4	-14	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	163,4	$\beta^*l=$	114,4	15	27	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 31	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 103	188	3,54	32	-13	-30	4	5	45	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
HEB140 qn=	-34	39	-7	-7	0	4	22	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 108	183	3,54	32	-13	0	-3	5	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	135,7	$\beta^*l=$	95,0	12	29	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 103	183	3,54	29	-97	14	-3	-6	-24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140 qn=	-34	16	-81	-7	1	-5	-45	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 109	63	3,54	29	-97	-39	4	-6	-65	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
Instab.:=	120,3	$\beta^*l=$	84,2	94	40	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 23	Rpf= 1	Rft= 1								
Sez.N. 103	184	3,54	16	-84	17	-2	-3	19	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140 qn=	-34	35	66	23	0	2	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 110	183	3,54	44	101	15	-2	3	-22	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	125,4	$\beta^*l=$	87,8	-102	22	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 24	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 103	178	3,54	36	0	-47	0	0	248	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
HEB140 qn=	-1564	38	0	15	0	0	0	-2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 111	179	3,54	34	0	-78	0	0	-303	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
Instab.:=	111,8	$\beta^*l=$	78,2	0	78	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 1								
Sez.N. 103	179	3,54	34	0	-79	0	0	343	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
HEB140 qn=	-1564	16	0	40	0	0	0	-8	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
Asta: 112	136	3,54	22	0	-4	0	0	-208	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	111,8	$\beta^*l=$	78,2	0	79	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 1								
Sez.N. 101	236	3,54	22	50	-37	13	-26	183	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
HEB120 qn=	-262	28	7	27	30	-33	-11	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2			
Asta: 113	136	3,54	28	7	-44	50	-33	-193	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3		
Instab.:=	143,9	$\beta^*l=$	100,7	7	44	50	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 2	Rft= 3								
Sez.N. 101	236	3,54	18	-22	-50	13	32	199	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
HEB120 qn=	-262	22	43	25	16	-33	-10	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1			
Asta: 114	228	3,54	22	43	-19	35	-33	-152	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Instab.:=	133,2	$\beta^*l=$	93,2	43	49	35	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 30	Rpf= 2	Rft= 3								
Sez.N. 101	228	3,54	18	-45	-32	-34	-21	198	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
HEB120 qn=	-262	22	66	45	21	22	-8	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2			
Asta: 115	230	3,54	29	-67	-68	-10	6	-241	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Instab.:=	166,8	$\beta^*l=$	116,7	66	70	35	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 38	Rpf= 2	Rft= 3								
Sez.N. 101	230	3,54	29	-119	-62	-10	-8	211	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
HEB120 qn=	-262	35	84	23	-4	3	-9	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1			
Asta: 116	231	3,54	44	137	-78	-17	8	-230	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Instab.:=	168,6	$\beta^*l=$	118,0	137	78	17	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 38	Rpf= 2	Rft= 3								
Sez.N. 101	231	3,54	32	-159	-94	17	13	281	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3		
HEB120 qn=	-262	18	-37	57	9	-10	-6	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2			
Asta: 117	232	3,54	38	-102	-125	-22	16	-309	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
Instab.:=	225,4	$\beta^*l=$	157,8	131	125	21	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 51	Rpf= 3	Rft= 4								
Sez.N. 101	232	3,54	32	-167	-134	-21	-17	329	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
HEB120 qn=	-262	38	-125	73	5	-14	-11	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2			
Asta: 118	233	3,54	44	204	-144	-26	17	-336	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4		
Instab.:=	253,9	$\beta^*l=$	177,7	204	144	26	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 58	Rpf= 3	Rft= 5								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 119 Instab.:l=	233 qn= 235 255,3	3,54 -262 3,54 $\beta^*l=$	32 22 38 178,7	141 133 184 184	-142 70 -146 146	26 -4 -26 26	17 7 18 cl= 1	332 -9 -336 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	93517 93517 93517 lmd=	4543 4543 4543 58	2227 2227 2227 Rpf=	43879 43879 43879 3	17403 17403 17403 Rft=	263 263 263 5	2750 2750 2750 5	4 2 4 4		
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 120 Instab.:l=	235 qn= 229 240,8	3,54 -262 3,54 $\beta^*l=$	34 34 38 168,5	-84 -84 127 127	-153 85 -67 151	26 32 -36 36	24 24 -24 cl= 1	352 -2 -280 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	93517 93517 93517 lmd=	4543 4543 4543 55	2227 2227 2227 Rpf=	43879 43879 43879 4	17403 17403 17403 Rft=	263 263 263 5	2750 2750 2750 5	5 3 3 4		
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 121 Instab.:l=	229 qn= 237 188,0	3,54 -262 3,54 $\beta^*l=$	39 22 44 131,6	-171 -133 149 149	-46 48 -93 93	-36 -15 -40 40	-31 4 40 cl= 1	222 -12 -271 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	93517 93517 93517 lmd=	4543 4543 4543 43	2227 2227 2227 Rpf=	43879 43879 43879 2	17403 17403 17403 Rft=	263 263 263 4	2750 2750 2750 4	3 2 4 4		
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 122 Instab.:l=	237 qn= 62 195,3	3,54 -262 3,54 $\beta^*l=$	41 29 28 136,7	231 -190 31 230	-80 44 -80 80	-40 16 16 40	-21 19 -22 cl= 1	255 -6 -256 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	93517 93517 93517 lmd=	4543 4543 4543 44	2227 2227 2227 Rpf=	43879 43879 43879 3	17403 17403 17403 Rft=	263 263 263 4	2750 2750 2750 4	4 2 3 3		
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 123 Instab.:l=	130 qn= 232 277,0	3,54 -27 3,54 $\beta^*l=$	28 25 25 193,9	-22 -22 -22 9	-57 17 14 57	-15 20 26 26	-15 -15 -15 cl= 1	63 -1 -11 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	93517 93517 93517 lmd=	4543 4543 4543 63	2227 2227 2227 Rpf=	43879 43879 43879 1	17403 17403 17403 Rft=	263 263 263 2	2750 2750 2750 2	2 1 1 2		
Sez.N. 61 HEA100 Asta: 124 Instab.:l=	62 qn= 63 106,7	3,54 -252 3,54 $\beta^*l=$	28 18 34 74,7	2 177 309 309	-44 11 -9 44	16 -22 -31 31	-13 35 36 cl= 1	167 0 -102 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	58399 58399 58399 lmd=	2283 2283 2283 29	1131 1131 1131 Rpf=	27367 27367 27367 4	11997 11997 11997 Rft=	117 117 117 5	2750 2750 2750 5	3 2 3 4		
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 125 Instab.:l=	256 qn= 147 92,0	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	34 40 41 64,4	31 10 28 0	5 0 -11 0	1 -1 0 0	-1 1 -1 cl= 1	-3 -17 -33 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 Rpf=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 Rft=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0		
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 126 Instab.:l=	258 qn= 135 106,1	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	36 36 36 74,3	0 0 0 0	-9 4 4 9	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	30 -1 -6 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 20	3294 3294 3294 Rpf=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 Rft=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0		
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 127 Instab.:l=	259 qn= 8 56,4	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	36 20 36 39,5	0 2 0 0	-6 2 7 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	33 23 14 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 Rpf=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 Rft=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0		
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 128 Instab.:l=	255 qn= 131 52,2	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	24 24 20 36,5	0 0 0 0	-3 1 -1 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	16 0 -9 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 Rpf=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 Rft=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0		
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 129 Instab.:l=	62 qn= 62 250,0	6,04 0 3,54 $\beta^*l=$	38 40 38 250,0	319 285 252 252	31 3 -26 31	-30 -3 24 30	-22 -22 -22 cl= 1	-22 -22 -22 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	93517 93517 93517 lmd=	4543 4543 4543 81	2227 2227 2227 Rpf=	43879 43879 43879 0	17403 17403 17403 Rft=	263 263 263 2	2750 2750 2750 2	2 0 2 2		
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 130 Instab.:l=	63 qn= 63 250,0	6,04 0 3,54 $\beta^*l=$	44 40 44 250,0	68 -41 -17 -83	-4 -1 2 2	-4 -1 2 2	-2 -2 -2 cl= 1	2 1 2 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 69	3294 3294 3294 Rpf=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 Rft=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0		
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 131 Instab.:l=	65 qn= 65 250,0	6,04 0 3,54 $\beta^*l=$	32 16 32 250,0	-65 -104 -149 -149	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	0 0 0 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 69	3294 3294 3294 Rpf=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 Rft=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0		
Sez.N. 101 HEB120 Asta: 132 Instab.:l=	130 qn= 130 250,0	6,04 0 3,54 $\beta^*l=$	22 22 28 250,0	261 227 194 194	-5 4 14 14	-9 -4 0 9	-4 -4 -3 cl= 1	7 7 8 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	93517 93517 93517 lmd=	4543 4543 4543 81	2227 2227 2227 Rpf=	43879 43879 43879 0	17403 17403 17403 Rft=	263 263 263 1	2750 2750 2750 0	0 0 0 0		
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 133 Instab.:l=	131 qn= 131 250,0	6,04 0 3,54 $\beta^*l=$	36 36 36 250,0	277 235 193 176	-7 -2 3 7	2 1 0 2	1 1 1 cl= 1	4 4 4 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 69	3294 3294 3294 Rpf=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 Rft=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 103	132	6,04		32	31	-1	0	0	1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		44	-20	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 134	132	3,54		44	-62	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-62	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	69	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	134	6,04		40	112	-3	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		40	70	-1	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 135	134	3,54		44	20	2	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		20	3	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	69	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	135	6,04		32	32	1	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		44	-19	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 136	135	3,54		44	-61	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-61	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	69	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 101	136	6,04		16	85	22	4	2	-17	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120	qn=	0		44	53	0	1	2	-17	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Asta: 137	136	3,54		16	18	-22	-2	2	-17	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		18	22	4	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	0	Rft=	1		
Sez.N. 103	137	6,04		36	-106	-3	-1	-1	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		36	-148	0	0	-1	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 138	137	3,54		36	-191	4	1	-1	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-190	2	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	69	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	138	6,04		44	13	1	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		40	-38	0	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 139	138	3,54		40	-80	-1	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-80	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	69	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	147	6,04		32	243	-6	0	0	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		32	241	-6	0	0	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 140	147	3,54		32	158	1	-1	0	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		118	7	2	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	69	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	149	6,04		44	27	-1	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	0		32	-29	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 141	149	3,54		32	-71	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-71	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	69	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 101	228	6,04		22	-718	-18	-88	-72	13	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
HEB120	qn=	0		24	-751	-1	2	-72	13	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 142	228	3,54		22	-785	15	92	-72	13	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-785	7	37	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	3	Rft=	3		
Sez.N. 101	229	6,04		18	-966	-46	112	90	34	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	6	
HEB120	qn=	0		16	-1001	-4	-1	88	35	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 143	229	3,54		18	-1033	38	-114	90	34	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	6	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-1033	19	46	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	4	Rft=	4		
Sez.N. 101	230	6,04		19	-907	16	79	64	-20	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
HEB120	qn=	0		20	-941	-9	-1	64	-20	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 144	230	3,54		19	-974	-33	-80	64	-20	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-974	13	32	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	4	Rft=	4		
Sez.N. 101	231	6,04		25	-975	15	-81	-65	-17	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
HEB120	qn=	0		20	-1029	-2	-2	50	-7	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 145	231	3,54		25	-1042	-27	83	-65	-17	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-1042	11	33	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	4	Rft=	4		
Sez.N. 101	232	6,04		25	-1321	12	-78	-64	-9	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
HEB120	qn=	0		20	-1360	1	-2	51	-9	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 146	232	3,54		25	-1387	-9	81	-64	-9	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-1387	5	33	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	4	Rft=	4		
Sez.N. 101	233	6,04		19	-1401	21	68	56	-26	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
HEB120	qn=	0		20	-1434	-11	-2	56	-26	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Asta: 147	233	3,54		19	-1468	-44	-73	56	-26	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-1468	18	29	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	4	Rft=	4		
Sez.N. 101	235	6,04		23	-1456	-21	-75	-61	27	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
HEB120	qn=	0		24	-1489	12	1	-61	27	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Asta: 148	235	3,54		23	-1523	46	77	-61	27	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0		-1523	19	31	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	5	Rft=	5		
Sez.N. 101	236	6,04		18	-680	10	13	16	-7	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	f y rid Kg/cmq	Rap %	
HEB120	qn= 0	24	-720	1	8	-17	-5	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1			
Asta: 149	236	3,54	18	-747	-9	-28	16	-7	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-747	4	12	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 101	237	6,04	19	-955	7	30	37	-5	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
HEB120	qn= 0	16	-989	1	-12	26	-4	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1			
Asta: 150	237	3,54	19	-1022	-6	-63	37	-5	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3		
Instab.:l=	250,0	$\beta^*l=$	250,0	-1022	3	26	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	81	Rpf=	3	Rft=	3				
Sez.N. 103	62	6,04	44	0	41	0	0	-28	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
HEB140	qn= -34	32	0	-11	0	0	-64	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 151	106	6,04	38	0	-47	0	0	-92	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
Instab.:l=	124,0	$\beta^*l=$	86,8	0	47	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	24	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 103	136	6,04	34	0	-31	0	0	74	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn= -369	34	0	-28	0	0	-56	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 152	46	6,04	34	0	-71	0	0	-187	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	133	6,04	36	0	0	0	0	-58	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn= -34	44	0	-23	0	0	-70	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 153	16	6,04	44	0	-50	0	0	-82	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	130	6,04	18	0	-32	0	0	-72	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn= -34	18	0	-60	0	0	-84	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1			
Asta: 154	17	6,04	24	0	-92	0	0	-98	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$	49,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	130	6,04	28	0	40	0	0	-36	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
HEB140	qn= -34	28	0	13	0	0	-56	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 155	150	6,04	26	0	-22	0	0	-74	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	112,7	$\beta^*l=$	78,9	0	40	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	22	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 103	133	6,04	28	0	-6	0	0	7	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn= -34	28	0	-7	0	0	-11	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 156	178	6,04	36	0	-19	0	0	-31	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$	78,2	0	19	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	137	6,04	36	0	-3	0	0	20	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn= -34	40	0	3	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 157	259	6,04	40	0	-2	0	0	-18	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	112,8	$\beta^*l=$	79,0	0	3	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	22	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	134	6,04	44	0	2	0	0	11	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn= -34	44	0	4	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 158	258	6,04	44	0	-6	0	0	-25	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	106,1	$\beta^*l=$	74,3	0	6	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	131	6,04	44	0	64	0	0	-387	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
HEB140	qn= -34	24	0	16	0	0	-388	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 159	13	6,04	36	0	-35	0	0	-394	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
Instab.:l=	25,2	$\beta^*l=$	17,7	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	13	6,04	44	0	-31	0	0	186	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn= -34	24	0	-9	0	0	179	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 160	12	6,04	36	0	14	0	0	177	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	24,8	$\beta^*l=$	17,3	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	12	6,04	32	0	7	0	0	-23	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn= -34	44	0	0	0	0	-21	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 161	257	6,04	32	0	-9	0	0	-40	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	50,9	$\beta^*l=$	35,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 61	62	6,04	38	0	-35	0	0	60	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	2		
HEA100	qn= -17	28	0	-6	0	0	50	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	0			
Asta: 162	63	6,04	38	0	20	0	0	42	0	58399	2283	1131	27367	11997	117	2750	1		
Instab.:l=	106,7	$\beta^*l=$	74,7	0	35	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 103	260	6,04	41	0	-3	0	0	21	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn= -34	18	0	3	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0			
Asta: 163	65	6,04	34	0	3	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	53,8	$\beta^*l=$	37,7	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	76	6,04	39	0	-21	0	0	185	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn= -34	41	0	65	0	0	172	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd (kg*m)	f y rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 164	147	6,04		41	0	142	0	0	156	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab.:l=	94,4	$\beta^*l=$		66,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 101	233	6,04		25	0	-226	0	0	481	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	5	
HEB120	qn=	-362		14	0	97	0	0	-18	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Asta: 165	235	6,04		13	0	-232	0	0	-489	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	5	
Instab.:l=	255,3	$\beta^*l=$		178,7	0	232	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 58	Rpf= 0	Rft=	6						
Sez.N. 103	76	6,04		41	0	32	0	0	-23	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		41	0	15	0	0	-41	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 166	181	6,04		16	0	-13	0	0	-60	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,8	0	32	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	147	6,04		38	0	10	0	0	1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		38	0	10	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 167	256	6,04		38	0	-4	0	0	-30	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	92,0	$\beta^*l=$		64,4	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	138	6,04		36	0	-3	0	0	19	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		44	0	2	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 168	174	6,04		40	0	-4	0	0	-19	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	111,9	$\beta^*l=$		78,3	0	4	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	135	6,04		36	0	-6	0	0	23	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		32	0	2	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 169	66	6,04		44	0	-1	0	0	-15	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	112,9	$\beta^*l=$		79,0	0	6	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	132	6,04		44	0	-10	0	0	42	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		28	0	0	0	0	32	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 170	19	6,04		44	0	7	0	0	24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	53,4	$\beta^*l=$		37,4	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	149	6,04		35	0	-6	0	0	24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		26	0	1	0	0	15	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 171	21	6,04		28	0	3	0	0	5	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	57,8	$\beta^*l=$		40,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	137	6,04		40	0	9	0	0	-3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		16	0	7	0	0	-2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 172	176	6,04		40	0	-15	0	0	-41	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$		78,2	0	14	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	134	6,04		36	0	-7	0	0	27	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		28	0	1	0	0	14	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 173	254	6,04		44	0	4	0	0	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	70,7	$\beta^*l=$		49,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	131	6,04		44	0	107	0	0	-99	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34		44	0	51	0	0	-116	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 174	186	6,04		44	0	-19	0	0	-135	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	107,1	$\beta^*l=$		74,9	0	107	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 103	147	6,04		38	0	234	0	0	-436	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
HEB140	qn=	-34		38	0	100	0	0	-446	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 175	50	6,04		41	0	-39	0	0	-441	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	60,8	$\beta^*l=$		42,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	174	6,04		44	0	150	0	0	-259	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34		44	0	1	0	0	-278	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 176	43	6,04		44	0	-157	0	0	-296	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab.:l=	110,6	$\beta^*l=$		77,4	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	176	6,04		44	0	179	0	0	-356	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
HEB140	qn=	-34		44	0	51	0	0	-368	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 177	48	6,04		34	0	-82	0	0	-381	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$		49,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	175	6,04		44	0	152	0	0	-271	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34		32	0	-2	0	0	-283	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 178	44	6,04		44	0	-161	0	0	-308	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab.:l=	108,4	$\beta^*l=$		75,9	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	66	6,04		40	0	116	0	0	-197	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34		40	0	15	0	0	-214	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 179	45	6,04		32	0	-107	0	0	-233	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	103,5	$\beta^*l=$	72,5		0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 103	189	6,04	44	0	160	0	0	0	-257	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34	44	0	29	0	0	0	-274	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 180	53	6,04	44	0	-109	0	0	0	-291	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab.:=	98,3	$\beta^*l=$	68,8	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 103	190	6,04	44	0	186	0	0	0	-310	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
HEB140	qn=	-34	44	0	33	0	0	0	-326	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 181	49	6,04	44	0	-127	0	0	0	-342	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab.:=	96,0	$\beta^*l=$	67,2	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 103	187	6,04	32	0	215	0	0	0	-396	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
HEB140	qn=	-34	32	0	50	0	0	0	-410	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 182	51	6,04	32	0	-120	0	0	0	-424	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab.:=	81,7	$\beta^*l=$	57,2	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 103	188	6,04	38	0	235	0	0	0	-479	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
HEB140	qn=	-34	38	0	70	0	0	0	-491	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 183	52	6,04	44	0	-99	0	0	0	-489	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:=	67,8	$\beta^*l=$	47,5	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 103	183	6,04	40	0	-44	0	0	0	72	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34	40	0	-12	0	0	0	55	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 184	106	6,04	36	0	12	0	0	0	36	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	101,4	$\beta^*l=$	71,0	0	44	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	19	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 103	177	6,04	44	0	-9	0	0	0	30	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	20	0	4	0	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 185	134	6,04	36	0	3	0	0	0	-7	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	111,8	$\beta^*l=$	78,3	0	9	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 103	177	6,04	38	0	196	0	0	0	-333	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
HEB140	qn=	-34	40	0	75	0	0	0	-345	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 186	47	6,04	36	0	-50	0	0	0	-351	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:=	70,9	$\beta^*l=$	49,6	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 103	254	6,04	44	0	-10	0	0	0	30	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	36	0	4	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 187	255	6,04	36	0	4	0	0	0	-4	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	102,5	$\beta^*l=$	71,8	0	10	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 103	129	6,04	16	0	70	0	0	0	-98	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34	20	0	33	0	0	0	-110	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 188	15	6,04	40	0	-9	0	0	0	-123	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	70,9	$\beta^*l=$	49,6	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 103	186	6,04	36	0	-108	0	0	0	44	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34	34	0	-90	0	0	0	27	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 189	185	6,04	34	0	-80	0	0	0	8	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:=	107,1	$\beta^*l=$	74,9	0	108	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 103	186	6,04	20	0	-6	0	0	0	19	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	20	0	-1	0	0	0	-2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 190	180	6,04	20	0	-9	0	0	0	-24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	9	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	24	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 103	185	6,04	41	0	13	0	0	0	1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	41	0	13	0	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 191	181	6,04	40	0	-7	0	0	0	-36	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	110,2	$\beta^*l=$	77,2	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 103	185	6,04	41	0	-103	0	0	0	287	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34	41	0	39	0	0	0	270	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 192	147	6,04	41	0	185	0	0	0	251	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
Instab.:=	107,1	$\beta^*l=$	74,9	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 103	184	6,04	38	0	-57	0	0	0	20	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34	20	0	-51	0	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 193	183	6,04	36	0	-60	0	0	0	-24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:=	125,4	$\beta^*l=$	87,8	0	60	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	24	Rpf=	0	Rft=	1			
Sez.N. 103	184	6,04	34	0	-23	0	0	0	49	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	34	0	-4	0	0	0	33	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 194	182	6,04	39	0	8	0	0	0	16	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	95,4	$\beta^*l=$	66,8	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	f y rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 195 Instab.:l=	183 qn= 63 120,3	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	34 36 36 84,2	0 0 0 0	-78 29 124 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	188 168 147 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 23	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 2	1 0 2 %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 196 Instab.:l=	176 qn= 177 111,8	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	36 16 40 78,3	0 0 0 0	-5 2 -2 5	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	23 0 -17 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 21	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 197 Instab.:l=	188 qn= 197 57,7	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	32 40 32 40,4	0 0 0 0	1 1 -5 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-1 -1 -20 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 198 Instab.:l=	187 qn= 29 57,7	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	36 28 36 40,4	0 0 0 0	-8 0 6 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	34 23 14 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 199 Instab.:l=	189 qn= 24 53,7	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	44 32 44 37,6	0 0 0 0	-9 0 7 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	40 29 22 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 200 Instab.:l=	190 qn= 25 53,6	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	22 13 22 37,6	32 -86 32 0	-7 0 5 0	3 0 -3 0	11 -3 11 0	31 14 13 0	0 0 0 cl= 1	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 201 Instab.:l=	174 qn= 175 111,9	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	36 24 40 78,3	0 0 0 0	-5 2 -2 5	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	21 0 -17 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 21	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 202 Instab.:l=	175 qn= 135 111,9	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	36 32 40 78,3	0 0 0 0	-5 2 -3 5	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 -17 cl= 1	21 0 -17 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 21	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 203 Instab.:l=	66 qn= 132 112,9	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	32 32 44 79,0	0 0 0 0	-7 2 0 7	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	25 -1 -13 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 22	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 204 Instab.:l=	150 qn= 133 112,7	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	26 28 28 78,9	0 0 0 0	-21 -8 -6 21	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 -5 cl= 1	33 13 -5 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 22	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 205 Instab.:l=	178 qn= 179 111,8	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	36 34 34 78,2	0 0 0 0	-18 -26 -45 45	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-5 -24 -43 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 21	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 1	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 1	0 0 1 %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 206 Instab.:l=	179 qn= 136 111,8	6,04 -1564 6,04 $\beta^*l=$	34 16 18 78,2	0 0 0 0	-54 53 1 54	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 -226 cl= 1	325 -1 -226 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 21	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 1	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	1 1 0 %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 207 Instab.:l=	106 qn= 55 64,5	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	22 28 44 45,2	0 0 0 0	-48 -35 -26 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	46 35 24 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	1 1 0 %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 208 Instab.:l=	182 qn= 54 63,3	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	41 41 41 44,3	0 0 0 0	-13 -8 -7 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 -2 cl= 1	19 9 -2 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 209 Instab.:l=	180 qn= 130 108,4	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	18 18 18 75,9	0 0 0 0	-21 16 43 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	77 59 41 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 RpI=	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 RfI=	365 365 365 0	2750 2750 2750 1	0 0 1 %	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 103	181	6,04		18	0	-26	0	0	18	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		18	0	-22	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 210	180	6,04		18	0	-27	0	0	-19	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	108,3	$\beta^*l=$		75,8	0	27	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 101	136	6,04		16	-458	-73	1	2	279	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
HEB120	qn=	-362		18	-545	35	0	1	-8	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 211	236	6,04		28	480	-46	1	-2	-242	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:=	143,9	$\beta^*l=$		100,7	-545	55	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	32	Rpf=	2	Rft=	2				
Sez.N. 101	236	6,04		25	0	-64	0	0	270	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120	qn=	-362		18	0	37	0	0	0	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 212	228	6,04		13	0	-27	0	0	-215	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:=	133,2	$\beta^*l=$		93,2	0	64	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	30	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 101	228	6,04		23	0	-92	0	0	325	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
HEB120	qn=	-362		19	0	82	0	0	-13	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Asta: 213	230	6,04		19	0	-135	0	0	-397	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3	
Instab.:=	166,8	$\beta^*l=$		116,7	0	135	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 101	230	6,04		23	0	-117	0	0	331	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3	
HEB120	qn=	-362		23	0	34	0	0	-10	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 214	231	6,04		19	0	-144	0	0	-357	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3	
Instab.:=	168,6	$\beta^*l=$		118,0	0	144	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 101	231	6,04		25	0	-160	0	0	417	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
HEB120	qn=	-362		14	0	82	0	0	-4	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Asta: 215	232	6,04		13	0	-207	0	0	-457	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	5	
Instab.:=	225,4	$\beta^*l=$		157,8	0	207	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	51	Rpf=	0	Rft=	5				
Sez.N. 101	232	6,04		25	0	-217	0	0	480	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	5	
HEB120	qn=	-362		26	0	102	0	0	-6	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Asta: 216	233	6,04		13	0	-230	0	0	-490	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	5	
Instab.:=	253,9	$\beta^*l=$		177,7	0	230	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	58	Rpf=	0	Rft=	6				
Sez.N. 101	235	6,04		25	0	-252	0	0	529	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	6	
HEB120	qn=	-362		25	0	135	0	0	-15	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3	
Asta: 217	229	6,04		13	0	-134	0	0	-420	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3	
Instab.:=	240,8	$\beta^*l=$		168,5	0	252	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	55	Rpf=	0	Rft=	6				
Sez.N. 101	229	6,04		23	0	-64	0	0	308	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120	qn=	-362		19	0	69	0	0	-2	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Asta: 218	237	6,04		35	0	-128	0	0	-378	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3	
Instab.:=	188,0	$\beta^*l=$		131,6	0	128	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	43	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 101	237	6,04		16	183	-111	1	1	354	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
HEB120	qn=	-362		39	40	-93	0	0	336	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Asta: 219	62	6,04		28	-184	-110	1	-1	-353	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Instab.:=	195,3	$\beta^*l=$		136,7	40	110	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	44	Rpf=	2	Rft=	3				
Sez.N. 101	130	6,04		28	85	-47	0	0	57	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120	qn=	-27		42	-17	-44	0	0	56	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 220	232	6,04		18	-98	9	0	0	-17	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Instab.:=	277,0	$\beta^*l=$		193,9	85	47	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	63	Rpf=	1	Rft=	1				
Sez.N. 103	259	6,04		36	0	-7	0	0	26	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		36	0	3	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 221	138	6,04		36	0	1	0	0	-12	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	112,8	$\beta^*l=$		79,0	0	7	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	22	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	255	6,04		32	0	-7	0	0	53	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		44	0	6	0	0	37	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 222	131	6,04		32	0	16	0	0	35	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	52,2	$\beta^*l=$		36,5	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	63	6,04		35	0	4	0	0	6	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		36	0	4	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 223	260	6,04		41	0	1	0	0	-11	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	53,8	$\beta^*l=$		37,7	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	257	6,04		44	0	-11	0	0	131	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		44	0	7	0	0	126	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 224	11	6,04		44	0	25	0	0	121	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	29,1	$\beta^*l=$		20,4	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	11	6,04		36	0	-11	0	0	103	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	f y rid Kg/cmq	Rap %	
HEB140	qn=	-34	40	0	0	0	0	0	90	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 225	10	6,04	36	0	10	0	0	0	95	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	21,4	$\beta^*l=$	14,9	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	10	6,04	38	0	2	0	0	0	-32	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	20	0	-3	0	0	0	-31	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 226	14	6,04	32	0	-8	0	0	0	-39	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	25,2	$\beta^*l=$	17,7	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	14	6,04	36	0	-10	0	0	0	124	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	40	0	6	0	0	0	110	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 227	132	6,04	34	0	20	0	0	0	115	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	25,2	$\beta^*l=$	17,7	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	258	6,04	32	0	-10	0	0	0	31	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	32	0	5	0	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 228	135	6,04	32	0	5	0	0	0	-4	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	106,1	$\beta^*l=$	74,3	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	256	6,04	18	-55	-11	-1	-2	34	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	36	57	-10	0	0	33	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 229	149	6,04	18	-55	6	1	-2	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	95,2	$\beta^*l=$	66,6	-102	8	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 18	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 101	62	9,52	36	301	8	-9	-6	-7	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
HEB120	qn=	0	32	262	-4	2	-5	-7	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Asta: 230	62	6,04	29	215	-17	12	-5	-7	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	215	17	12	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 113	Rpf= 0	Rft=	1							
Sez.N. 103	63	9,52	18	153	-5	-8	-4	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	0	40	165	-1	0	-4	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 231	63	6,04	32	94	5	7	-4	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	35	5	8	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 97	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	65	9,52	44	68	-1	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	0	32	-40	0	0	0	1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 232	65	6,04	32	-98	1	0	0	1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	-98	1	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 97	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 101	130	9,52	19	27	19	-2	-1	-8	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
HEB120	qn=	0	28	-20	4	0	-1	-8	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Asta: 233	130	6,04	16	-66	-11	1	-1	-8	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	-66	7	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 113	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	131	9,52	36	261	-10	2	1	6	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	0	36	202	-1	0	1	6	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 234	131	6,04	28	115	9	-2	1	6	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	115	10	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 97	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	132	9,52	32	89	-2	0	0	1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	0	32	30	0	0	0	1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 235	132	6,04	44	-46	1	0	0	1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	-46	1	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 97	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	134	9,52	32	169	-5	1	0	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	0	32	110	0	0	0	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 236	134	6,04	44	40	4	-1	0	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	42	5	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 97	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	135	9,52	36	80	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	0	36	21	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 237	135	6,04	40	-47	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	-47	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 97	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 101	136	9,52	14	400	21	8	4	-11	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
HEB120	qn=	0	42	355	1	1	4	-11	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Asta: 238	136	6,04	16	307	-18	-6	4	-11	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	307	21	8	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 113	Rpf= 0	Rft=	1							
Sez.N. 103	137	9,52	44	108	-4	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	0	44	49	-1	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 239	137	6,04	32	-31	3	0	0	2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0	-31	2	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 97	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	138	9,52	32	55	1	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	0	44	-19	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd (kg*m)	f y rid	Rap %	
Asta: 240	138	6,04		44	-78	-1	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-78	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 97	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	147	9,52		34	289	-11	0	1	6	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	0		34	230	-1	-1	1	6	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 241	147	6,04		41	162	9	-2	1	6	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		120	11	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 97	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	149	9,52		39	74	-1	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	0		18	51	0	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 242	149	6,04		35	-66	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-66	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 97	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 101	228	9,52		18	-97	-7	-13	-10	5	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120 qn=	0		18	-143	2	4	-10	5	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Asta: 243	228	6,04		18	-190	11	22	-10	5	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-190	4	9	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 113	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 101	229	9,52		23	-157	-18	28	20	13	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
HEB120 qn=	0		22	-204	4	-7	20	13	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Asta: 244	229	6,04		23	-250	26	-42	20	13	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-250	10	17	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 113	Rpf= 2	Rft=	2						
Sez.N. 101	230	9,52		24	-171	0	4	3	-5	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
HEB120 qn=	0		38	-216	-12	-1	2	-7	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Asta: 245	230	6,04		38	-262	-24	-4	2	-7	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-262	15	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 113	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 101	231	9,52		35	-191	-14	-6	-4	13	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120 qn=	0		29	-228	-13	1	-4	-10	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Asta: 246	231	6,04		35	-284	32	9	-4	13	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-275	17	3	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 113	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 101	232	9,52		19	-332	-18	-8	-5	6	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120 qn=	0		20	-378	-7	1	-5	6	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Asta: 247	232	6,04		19	-425	4	10	-5	6	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-425	9	4	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 113	Rpf= 2	Rft=	2						
Sez.N. 101	233	9,52		28	-385	-1	4	3	2	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
HEB120 qn=	0		38	-431	-22	-1	2	-12	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Asta: 248	233	6,04		39	-477	-43	-3	2	-12	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-477	26	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 113	Rpf= 2	Rft=	2						
Sez.N. 101	235	9,52		16	-396	-2	-4	-3	0	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
HEB120 qn=	0		35	-441	21	1	-2	13	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Asta: 249	235	6,04		35	-487	44	4	-2	13	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-487	26	2	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 113	Rpf= 2	Rft=	2						
Sez.N. 101	236	9,52		22	-82	11	0	4	-6	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
HEB120 qn=	0		19	-126	1	6	-4	-5	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Asta: 250	236	6,04		22	-175	-10	-13	4	-6	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-175	4	8	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 113	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 101	237	9,52		16	-131	13	0	-6	-7	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
HEB120 qn=	0		19	-177	1	14	-8	-6	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Asta: 251	237	6,04		18	-223	-10	29	-8	-6	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Instab.:l=	348,0	$\beta^*l=$	348,0		-223	5	17	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 113	Rpf= 2	Rft=	2						
Sez.N. 101	106	9,52		13	-43	-191	0	0	293	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
HEB120 qn=	-249		23	10	133	0	0	-1	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3		
Asta: 252	2	9,52		13	-43	-1	0	0	-189	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Instab.:l=	362,1	$\beta^*l=$	253,5		10	190	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 82	Rpf= 3	Rft=	5						
Sez.N. 101	181	9,52		13	-28	-117	0	0	210	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3	
HEB120 qn=	-203		13	-28	-107	0	0	204	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Asta: 253	3	9,52		13	-28	-1	0	0	-134	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Instab.:l=	308,6	$\beta^*l=$	216,0		5	117	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 70	Rpf= 2	Rft=	3						
Sez.N. 101	76	9,52		25	8	-167	0	0	249	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
HEB120 qn=	-226		25	8	-155	0	0	243	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3		
Asta: 254	1	9,52		13	-32	0	0	0	-147	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Instab.:l=	324,4	$\beta^*l=$	227,0		8	167	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd= 74	Rpf= 3	Rft=	4						
Sez.N. 101	182	9,52		25	11	-169	0	0	277	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	4	
HEB120 qn=	-248		35	-13	120	0	0	-1	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3		
Asta: 255	4	9,52		29	-33	-2	0	0	-179	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	343,2	β*l=	240,2		11	169	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 78	Rpf= 3	Rft=	4						
Sez.N. 101	1	9,52	23	0	27	0	0	0	8	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120	qn=	-27	23	0	28	0	0	0	0	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 256	4	9,52	22	0	11	0	0	0	-30	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Instab.:=	142,2	β*l=	99,6	0	28	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=	1							
Sez.N. 101	4	9,52	22	0	11	0	0	0	-209	-1	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
HEB120	qn=	-27	23	0	-38	0	0	0	-216	-1	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 257	235	9,52	23	0	-88	0	0	0	-222	-1	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Instab.:=	45,7	β*l=	32,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 101	2	9,52	20	0	65	0	0	0	-39	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120	qn=	-27	19	0	31	0	0	0	-57	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 258	229	9,52	23	0	-29	0	0	0	-83	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:=	145,0	β*l=	101,5	0	65	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 33	Rpf= 0	Rft=	1							
Sez.N. 101	3	9,52	23	0	-5	0	0	0	-202	-1	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
HEB120	qn=	-27	25	0	-46	0	0	0	-207	-1	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 259	233	9,52	25	0	-87	0	0	0	-213	-1	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Instab.:=	39,7	β*l=	27,8	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	137	9,52	44	0	2	0	0	0	13	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	44	0	5	0	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 260	259	9,52	44	0	-5	0	0	0	-25	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	112,8	β*l=	79,0	0	5	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	138	9,52	40	0	-1	0	0	0	14	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	40	0	2	0	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 261	174	9,52	36	0	-6	0	0	0	-24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	111,9	β*l=	78,3	0	6	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	135	9,52	44	0	-6	0	0	0	23	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	44	0	2	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 262	66	9,52	32	0	-2	0	0	0	-16	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	112,9	β*l=	79,0	0	6	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	132	9,52	40	0	-6	0	0	0	23	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	40	0	2	0	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 263	189	9,52	35	0	-1	0	0	0	-15	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	106,8	β*l=	74,8	0	6	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	149	9,52	29	-28	-3	1	1	19	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	21	17	-3	0	0	19	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 264	187	9,52	13	-44	-3	-1	1	-20	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	115,6	β*l=	80,9	-44	3	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	65	9,52	36	0	3	0	0	0	1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	36	0	3	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 265	260	9,52	36	0	-2	0	0	0	-17	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	53,8	β*l=	37,7	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	149	9,52	25	-33	9	0	0	-1	-7	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	43	-3	8	0	0	0	-8	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 266	256	9,52	25	-33	-13	0	0	-1	-39	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	95,2	β*l=	66,6	-33	10	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	63	9,52	29	0	122	0	0	0	-153	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34	13	0	24	0	0	0	-173	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 267	183	9,52	38	0	-87	0	0	0	-191	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:=	120,3	β*l=	84,2	0	122	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 23	Rpf= 0	Rft=	2							
Sez.N. 103	147	9,52	38	0	197	0	0	0	-268	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
HEB140	qn=	-34	38	0	56	0	0	0	-285	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 268	185	9,52	38	0	-110	0	0	0	-304	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab.:=	107,1	β*l=	74,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	132	9,52	40	0	3	0	0	0	7	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	40	0	4	0	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 269	257	9,52	40	0	-7	0	0	0	-27	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	100,9	β*l=	70,6	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	135	9,52	44	0	9	0	0	0	-4	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	44	0	3	0	0	0	-21	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 270	258	9,52	44	0	-14	0	0	0	-40	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	106,1	β*l=	74,3	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 103	135	9,52	44	0	9	0	0	0	-4	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	44	0	3	0	0	0	-21	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 270	258	9,52	44	0	-14	0	0	0	-40	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:=	106,1	β*l=	74,3	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 103	131	9,52	40	0	24	0	0	0	-46	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	20	0	11	0	0	0	-47	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 271	255	9,52	40	0	-4	0	0	0	-63	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	52,2	$\beta^*l=$	36,5	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	134	9,52	44	0	9	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	44	0	9	0	0	0	-2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 272	177	9,52	40	0	-13	0	0	0	-39	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$	78,3	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	188	9,52	44	0	-8	0	0	0	26	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	42	0	2	0	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 273	65	9,52	29	0	-1	0	0	0	-13	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	115,5	$\beta^*l=$	80,8	0	8	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	22	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	187	9,52	25	0	-6	0	0	0	24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	35	0	2	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 274	188	9,52	13	0	-2	0	0	0	-16	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	115,5	$\beta^*l=$	80,8	0	6	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	22	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	183	9,52	30	0	-65	0	0	0	31	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34	13	0	-57	0	0	0	19	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 275	56	9,52	35	0	-53	0	0	0	8	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	62,7	$\beta^*l=$	43,9	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	184	9,52	44	0	-57	0	0	0	25	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34	22	0	-52	0	0	0	9	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 276	50	9,52	38	0	-51	0	0	0	-2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	60,8	$\beta^*l=$	42,6	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	174	9,52	40	0	-4	0	0	0	20	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	40	0	2	0	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 277	175	9,52	36	0	-3	0	0	0	-18	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	111,9	$\beta^*l=$	78,3	0	4	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	175	9,52	40	0	-6	0	0	0	23	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	40	0	2	0	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 278	135	9,52	36	0	-2	0	0	0	-16	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	111,9	$\beta^*l=$	78,3	0	6	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	66	9,52	44	0	-8	0	0	0	27	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	44	0	3	0	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 279	132	9,52	44	0	1	0	0	0	-11	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	112,9	$\beta^*l=$	79,0	0	8	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	22	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	189	9,52	38	0	-10	0	0	0	30	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	13	0	4	0	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 280	190	9,52	13	0	3	0	0	0	-6	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	107,4	$\beta^*l=$	75,2	0	10	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	190	9,52	13	48	-8	-1	-1	27	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	43	-4	-7	0	0	26	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 281	149	9,52	29	30	1	1	-1	-9	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	107,3	$\beta^*l=$	75,1	48	8	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	0					
Sez.N. 103	176	9,52	44	0	-15	0	0	0	41	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	32	0	2	0	0	0	20	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 282	137	9,52	44	0	9	0	0	0	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$	78,2	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	177	9,52	44	0	-2	0	0	0	16	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	16	0	2	0	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 283	176	9,52	40	0	-8	0	0	0	-24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$	78,3	0	8	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	260	9,52	38	0	-2	0	0	0	29	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34	40	0	5	0	0	0	20	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 284	63	9,52	38	0	9	0	0	0	11	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	53,8	$\beta^*l=$	37,7	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	185	9,52	38	0	-81	0	0	0	11	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34	38	0	-79	0	0	0	-6	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 285	186	9,52	40	0	-88	0	0	0	-25	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	107,1	$\beta^*l=$	74,9	0	88	0	0	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	20	Rpf=	0	Rft=	1				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	f y rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 103	186	9,52		30	0	-101	0	0	271	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34		16	0	32	0	0	253	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 286	131	9,52		29	0	169	0	0	235	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
Instab. l=	107,1	$\beta^*l=$		74,9	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	188	9,52		34	0	250	0	0	-543	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	4	
HEB140	qn=	-34		34	0	64	0	0	-554	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 287	52	9,52		29	0	-127	0	0	-548	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab. l=	67,8	$\beta^*l=$		47,5	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	187	9,52		35	0	208	0	0	-385	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
HEB140	qn=	-34		35	0	48	0	0	-399	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 288	51	9,52		35	0	-118	0	0	-412	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab. l=	81,7	$\beta^*l=$		57,2	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	190	9,52		38	0	180	0	0	-303	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	3	
HEB140	qn=	-34		38	0	31	0	0	-319	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 289	49	9,52		38	0	-126	0	0	-335	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab. l=	96,0	$\beta^*l=$		67,2	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	189	9,52		39	0	151	0	0	-232	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34		39	0	33	0	0	-249	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 290	53	9,52		39	0	-93	0	0	-265	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab. l=	98,3	$\beta^*l=$		68,8	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	66	9,52		44	0	143	0	0	-274	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34		44	0	4	0	0	-291	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 291	45	9,52		44	0	-159	0	0	-309	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab. l=	103,5	$\beta^*l=$		72,5	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	175	9,52		40	0	148	0	0	-270	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34		36	0	-6	0	0	-281	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 292	44	9,52		38	0	-164	0	0	-307	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab. l=	108,4	$\beta^*l=$		75,9	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	174	9,52		40	0	147	0	0	-260	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34		36	0	-5	0	0	-271	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 293	43	9,52		40	0	-161	0	0	-297	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab. l=	110,6	$\beta^*l=$		77,4	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 101	136	9,52		39	0	5	0	0	-101	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
HEB120	qn=	-27		35	0	-32	0	0	-111	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 294	46	9,52		36	0	-73	0	0	-120	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Instab. l=	70,9	$\beta^*l=$		49,6	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 101	136	9,52		13	127	-20	0	-1	69	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
HEB120	qn=	-120		39	-31	-16	0	0	65	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Asta: 295	236	9,52		13	127	6	0	-1	-34	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Instab. l=	143,9	$\beta^*l=$		100,7	-129	14	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	32	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 101	236	9,52		22	0	-5	0	0	48	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
HEB120	qn=	-120		19	0	11	0	0	-1	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Asta: 296	228	9,52		18	0	-7	0	0	-50	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Instab. l=	133,2	$\beta^*l=$		93,2	0	11	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	30	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 101	228	9,52		19	0	-13	0	0	47	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
HEB120	qn=	-27		23	0	13	0	0	25	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Asta: 297	252	9,52		38	0	23	0	0	12	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab. l=	111,8	$\beta^*l=$		78,2	0	23	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 101	230	9,52		28	0	-25	0	0	70	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120	qn=	-27		28	0	-7	0	0	62	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Asta: 298	251	9,52		16	0	11	0	0	55	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Instab. l=	56,8	$\beta^*l=$		39,7	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 101	231	9,52		19	0	-30	0	0	69	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120	qn=	-27		23	0	8	0	0	51	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Asta: 299	250	9,52		24	0	32	0	0	37	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab. l=	112,7	$\beta^*l=$		78,9	0	32	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 101	232	9,52		19	0	-58	0	0	117	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120	qn=	-27		19	0	-2	0	0	103	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Asta: 300	234	9,52		25	0	52	0	0	86	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab. l=	107,1	$\beta^*l=$		74,9	0	0	0	cl=	1 $\epsilon=$	0,92 lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 101	233	9,52		19	0	-85	0	0	173	1	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	f _y rid Kg/cmq	Rap %	
HEB120	qn=	-27	19	0	-28	0	0	164	1	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Asta: 301	1	9,52	23	0	27	0	0	154	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Instab.:l=	67,4	β*l=	47,2	0	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 101	179	9,52	44	0	-52	0	0	-7	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
HEB120	qn=	-27	44	0	-56	0	0	-17	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Asta: 302	48	9,52	44	0	-64	0	0	-26	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Instab.:l=	70,9	β*l=	49,6	0	64	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 101	235	9,52	19	0	-91	0	0	176	1	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
HEB120	qn=	-27	19	0	-10	0	0	163	1	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Asta: 303	2	9,52	20	0	65	0	0	150	1	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Instab.:l=	95,8	β*l=	67,0	0	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 101	229	9,52	19	0	-15	0	0	75	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
HEB120	qn=	-142	23	0	20	0	0	-3	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Asta: 304	237	9,52	32	0	-19	0	0	-80	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Instab.:l=	188,0	β*l=	131,6	0	20	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	43	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 101	237	9,52	23	27	-7	0	0	51	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
HEB120	qn=	-129	13	-92	11	0	0	-1	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Asta: 305	62	9,52	25	38	-51	0	0	-96	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Instab.:l=	195,3	β*l=	136,7	22	51	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	44	Rpf=	1	Rft=	1				
Sez.N. 101	62	9,52	41	0	-31	0	0	66	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
HEB120	qn=	-27	32	0	-2	0	0	49	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Asta: 306	63	9,52	41	0	23	0	0	37	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Instab.:l=	106,7	β*l=	74,7	0	31	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	24	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 101	232	9,52	19	15	-18	0	0	128	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
HEB120	qn=	-210	22	-28	53	0	0	-5	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1		
Asta: 307	130	9,52	23	-33	-104	0	0	-190	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Instab.:l=	277,0	β*l=	193,9	7	104	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	63	Rpf=	2	Rft=	3				
Sez.N. 103	130	9,52	44	0	-10	0	0	27	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	41	0	1	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 308	150	9,52	29	0	-2	0	0	-12	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	112,7	β*l=	78,9	0	10	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	22	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	133	9,52	41	0	-8	0	0	18	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	41	0	-3	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 309	178	9,52	38	0	-9	0	0	-22	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	111,8	β*l=	78,2	0	9	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	150	9,52	29	0	-3	0	0	17	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	29	0	1	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 310	133	9,52	41	0	-7	0	0	-24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	112,7	β*l=	78,9	0	7	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	22	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	178	9,52	38	0	-9	0	0	1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	38	0	-14	0	0	-18	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 311	179	9,52	34	0	-29	0	0	-38	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	111,8	β*l=	78,2	0	29	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	179	9,52	34	0	-29	0	0	52	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	20	0	-6	0	0	33	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 312	136	9,52	28	0	7	0	0	14	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	111,8	β*l=	78,2	0	29	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	62	9,52	32	0	4	0	0	16	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-42	32	0	7	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 313	106	9,52	36	0	-6	0	0	-32	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	124,0	β*l=	86,8	0	7	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	24	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	76	9,52	44	0	45	0	0	-36	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
HEB140	qn=	-40	29	0	20	0	0	-56	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 314	181	9,52	44	0	-16	0	0	-76	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:l=	108,2	β*l=	75,8	0	45	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 103	106	9,52	36	0	-1	0	0	-78	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-41	36	0	-28	0	0	-90	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 315	55	9,52	35	0	-59	0	0	-102	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
Instab.:l=	64,5	β*l=	45,2	0	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 103	182	9,52	41	0	33	0	0	-108	-1	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-41	38	0	-4	0	0	-121	-1	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 316	54	9,52		38	0	-44	0	0	-132	-1	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	63,3	$\beta^*l=$		44,3	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	181	9,52		44	0	-28	0	0	40	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	-40			22	0	-12	0	0	20	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 317	180	9,52		38	0	-7	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	108,3	$\beta^*l=$		75,8	0	28	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	180	9,52		34	0	2	0	0	15	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140 qn=	-40			34	0	5	0	0	-2	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 318	130	9,52		20	0	-3	0	0	-25	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	108,4	$\beta^*l=$		75,9	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 101	178	9,52		34	0	-43	0	0	-13	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120 qn=	-27			36	0	-50	0	0	-23	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 319	47	9,52		35	0	-60	0	0	-32	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$		49,6	0	60	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	1		
Sez.N. 101	133	9,52		29	0	-43	0	0	-17	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120 qn=	-27			29	0	-50	0	0	-26	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 320	16	9,52		35	0	-62	0	0	-41	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$		49,6	0	62	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	1		
Sez.N. 101	150	9,52		39	0	-53	0	0	17	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120 qn=	-27			32	0	-48	0	0	8	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 321	15	9,52		29	0	-47	0	0	-2	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$		49,6	0	53	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	1		
Sez.N. 101	180	9,52		32	0	-64	0	0	68	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120 qn=	-27			40	0	-28	0	0	52	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 322	186	9,52		36	0	1	0	0	34	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	64	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	1		
Sez.N. 101	181	9,52		32	0	-72	0	0	85	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
HEB120 qn=	-27			42	0	-29	0	0	70	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 323	185	9,52		29	0	6	0	0	56	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Instab.:l=	110,2	$\beta^*l=$		77,2	0	72	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	2		
Sez.N. 101	76	9,52		44	0	-118	0	0	231	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3	
HEB120 qn=	-27			32	0	-12	0	0	216	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Asta: 324	147	9,52		44	0	88	0	0	206	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Instab.:l=	94,4	$\beta^*l=$		66,1	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 101	182	9,52		39	0	-100	0	0	102	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
HEB120 qn=	-27			36	0	-55	0	0	88	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 325	184	9,52		36	0	-16	0	0	75	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Instab.:l=	95,4	$\beta^*l=$		66,8	0	100	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	21	Rpf=	0	Rft=	2		
Sez.N. 101	106	9,52		16	0	-106	0	0	100	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
HEB120 qn=	-27			20	0	-60	0	0	86	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 326	183	9,52		36	0	-20	0	0	72	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Instab.:l=	101,4	$\beta^*l=$		71,0	0	106	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	23	Rpf=	0	Rft=	2		
Sez.N. 101	251	9,52		16	0	11	0	0	-15	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
HEB120 qn=	-27			23	0	-3	0	0	-30	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Asta: 327	231	9,52		23	0	-24	0	0	-45	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$		78,2	0	24	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	1		
Sez.N. 101	252	9,52		38	0	23	0	0	-85	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120 qn=	-27			23	0	-2	0	0	-94	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Asta: 328	230	9,52		23	0	-29	0	0	-101	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	55,0	$\beta^*l=$		38,5	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 101	250	9,52		24	0	32	0	0	-59	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120 qn=	-27			25	0	-8	0	0	-75	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Asta: 329	232	9,52		25	0	-52	0	0	-89	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Instab.:l=	112,7	$\beta^*l=$		78,9	0	52	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	1		
Sez.N. 101	234	9,52		25	0	52	0	0	-39	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120 qn=	-27			19	0	30	0	0	-51	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 330	3	9,52		23	0	-5	0	0	-68	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Instab.:l=	107,1	$\beta^*l=$		75,0	0	52	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	24	Rpf=	0	Rft=	1		
Sez.N. 101	130	9,52		38	0	-39	0	0	-46	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120 qn=	-27			29	0	-57	0	0	-56	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 331	17	9,52		32	0	-78	0	0	-65	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:=	70,9	$\beta^*l=$	49,6		0	78	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 101	180	9,52	19	8	-111	0	0	201	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
HEB120	qn=	-203	19	8	-101	0	0	195	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Asta: 332	234	9,52	23	-28	0	0	0	-125	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Instab.:=	292,8	$\beta^*l=$	205,0	8	111	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 2	Rft= 3								
Sez.N. 101	150	9,52	29	-7	-95	0	0	165	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
HEB120	qn=	-192	29	-7	-87	0	0	160	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Asta: 333	250	9,52	23	-39	0	0	0	-96	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Instab.:=	277,0	$\beta^*l=$	193,9	16	95	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 63	Rpf= 2	Rft= 2								
Sez.N. 101	133	9,52	29	26	-82	0	0	130	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
HEB120	qn=	-169	29	26	-75	0	0	127	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Asta: 334	231	9,52	41	-37	-15	0	0	-78	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Instab.:=	277,0	$\beta^*l=$	193,9	26	82	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 63	Rpf= 1	Rft= 2								
Sez.N. 101	178	9,52	19	36	-81	0	0	128	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
HEB120	qn=	-169	19	36	-75	0	0	125	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Asta: 335	251	9,52	25	-52	0	0	0	-70	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Instab.:=	277,0	$\beta^*l=$	193,9	36	81	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 63	Rpf= 1	Rft= 2								
Sez.N. 101	179	9,52	25	-60	-91	0	0	163	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
HEB120	qn=	-191	25	-60	-83	0	0	158	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2		
Asta: 336	252	9,52	25	-60	0	0	0	-97	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0		
Instab.:=	277,0	$\beta^*l=$	193,9	10	91	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 63	Rpf= 2	Rft= 2								
Sez.N. 103	254	9,52	44	0	17	0	0	-26	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	44	0	6	0	0	-38	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 337	134	9,52	44	0	-10	0	0	-50	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	70,7	$\beta^*l=$	49,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 103	255	9,52	44	0	-15	0	0	24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	44	0	-7	0	0	8	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 338	254	9,52	32	0	-15	0	0	-28	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	102,5	$\beta^*l=$	71,8	0	15	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 20	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 103	259	9,52	32	0	-7	0	0	26	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	32	0	3	0	0	0	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 339	138	9,52	32	0	1	0	0	-12	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	112,8	$\beta^*l=$	79,0	0	7	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 103	256	9,52	39	0	-5	0	0	35	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	29	0	8	0	0	18	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 340	147	9,52	39	0	14	0	0	4	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	92,0	$\beta^*l=$	64,4	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 103	257	9,52	36	0	-12	0	0	43	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	20	0	5	0	0	26	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 341	131	9,52	36	0	14	0	0	9	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	100,9	$\beta^*l=$	70,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 103	258	9,52	32	0	-9	0	0	33	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	32	0	7	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 342	134	9,52	32	0	7	0	0	-3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	106,1	$\beta^*l=$	74,3	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 103	256	9,52	39	0	-4	0	0	34	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	38	0	8	0	0	18	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 343	147	9,52	23	0	13	0	0	3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	92,0	$\beta^*l=$	64,4	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 103	257	9,52	36	0	-12	0	0	42	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	44	0	5	0	0	25	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 344	131	9,52	36	0	14	0	0	8	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	100,9	$\beta^*l=$	70,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 103	46	3,54	34	0	-75	0	0	296	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
HEB140	qn=	-269	28	0	13	0	0	200	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 345	137	3,54	41	0	68	0	0	106	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1		
Instab.:=	70,9	$\beta^*l=$	49,6	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 103	6	3,54	36	0	-18	0	0	79	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
HEB140	qn=	-34	36	0	3	0	0	70	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Asta: 346	259	3,54	36	0	21	0	0	60	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0		
Instab.:=	56,4	$\beta^*l=$	39,5	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 347 Instab.:l=	44 qn= 177 108,4	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	44 32 44 75,9	0 0 0 0	-161 -1 152 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	307 284 270 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	2 0 2 0	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 348 Instab.:l=	47 qn= 178 70,9	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	44 44 32 49,6	0 0 0 0	-66 -32 -1 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	104 92 79 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	1 0 0 0	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 349 Instab.:l=	43 qn= 176 110,6	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	44 40 40 77,4	0 0 0 0	-142 5 140 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	274 250 232 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	2 0 2 0	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 350 Instab.:l=	48 qn= 179 70,9	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	34 36 34 49,6	0 0 0 0	-108 -51 1 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	167 155 143 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	2 1 0 0	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 351 Instab.:l=	45 qn= 129 103,5	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	36 36 36 72,5	0 0 0 0	-66 -21 19 66	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	100 83 65 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 20	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 1	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	1 0 0 0	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 352 Instab.:l=	8 qn= 138 56,4	3,54 -34 3,54 $\beta^*l=$	20 36 20 39,5	0 0 0 0	-11 1 10 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	47 37 28 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 353 Instab.:l=	46 qn= 137 70,9	6,04 -369 6,04 $\beta^*l=$	34 36 34 49,6	0 0 0 0	-69 20 62 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	316 186 55 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	1 0 1 0	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 354 Instab.:l=	16 qn= 134 70,9	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	44 44 44 49,6	0 0 0 0	-50 75 196 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	360 348 336 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	1 1 3 0	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 355 Instab.:l=	17 qn= 131 70,9	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	40 40 40 49,6	0 0 0 0	-84 52 183 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	388 376 364 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	1 1 3 0	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 356 Instab.:l=	19 qn= 189 53,4	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	42 28 42 37,4	0 0 0 0	-7 1 5 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	31 22 13 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 357 Instab.:l=	21 qn= 187 57,8	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	28 13 16 40,5	-44 80 80 0	-2 1 -1 0	4 -1 4 0	13 -11 -14 0	14 0 -11 0	0 0 0 cl= 1	0 0 0 $\epsilon=$	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	0 0 0 0	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 358 Instab.:l=	50 qn= 184 60,8	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	41 25 40 42,6	0 0 0 0	-49 -48 -50 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	9 -3 -16 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	1 1 1 0	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 359 Instab.:l=	43 qn= 176 110,6	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	44 44 44 77,4	0 0 0 0	-159 3 154 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	301 283 264 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	2 0 2 0	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 360 Instab.:l=	48 qn= 179 70,9	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	34 36 34 49,6	0 0 0 0	-81 -38 2 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	129 117 105 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	1 1 0 0	
Sez.N. 103 HEB140 Asta: 361 Instab.:l=	44 qn= 177 108,4	6,04 -34 6,04 $\beta^*l=$	44 44 44 75,9	0 0 0 0	-161 3 157 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	311 293 275 $\epsilon=$	0 0 0 0,92	118129 118129 118129 lmd=	6749 6749 6749 0	3294 3294 3294 0	55311 55311 55311 0	20762 20762 20762 0	365 365 365 0	2750 2750 2750 0	2 0 2 0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	f y rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 103	45	6,04		32	0	-79	0	0	163	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34		32	0	-2	0	0	146	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 362	129	6,04		36	0	72	0	0	127	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	103,5	$\beta^*l=$		72,5	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	53	6,04		44	0	-79	0	0	125	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34		36	0	-22	0	0	109	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 363	186	6,04		40	0	28	0	0	92	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	98,3	$\beta^*l=$		68,8	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	49	6,04		44	0	-81	0	0	107	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34		29	0	-34	0	0	90	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 364	185	6,04		41	0	6	0	0	75	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	96,0	$\beta^*l=$		67,2	0	81	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	18	Rpf=	0	Rft=	1		
Sez.N. 103	51	6,04		39	0	-72	0	0	85	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34		34	0	-40	0	0	70	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 365	184	6,04		34	0	-14	0	0	57	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	81,6	$\beta^*l=$		57,1	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	52	6,04		44	0	-82	0	0	97	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34		22	0	-52	0	0	83	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 366	183	6,04		38	0	-26	0	0	71	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	67,8	$\beta^*l=$		47,5	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	47	6,04		36	0	-49	0	0	81	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34		36	0	-23	0	0	69	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 367	178	6,04		32	0	0	0	0	57	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$		49,6	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	15	6,04		28	0	-40	0	0	69	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34		28	0	-17	0	0	57	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 368	150	6,04		20	0	1	0	0	44	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	70,9	$\beta^*l=$		49,6	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	26	6,04		44	0	4	0	0	-6	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		14	0	2	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 369	65	6,04		44	0	-5	0	0	-25	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	57,7	$\beta^*l=$		40,4	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	29	6,04		29	0	3	0	0	-4	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		44	0	1	0	0	-11	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 370	188	6,04		29	0	-5	0	0	-24	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	57,7	$\beta^*l=$		40,4	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	24	6,04		34	0	-2	0	0	15	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		34	0	1	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 371	190	6,04		34	0	1	0	0	-3	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	53,7	$\beta^*l=$		37,6	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	25	6,04		23	0	-3	0	0	18	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		32	0	2	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 372	149	6,04		32	0	2	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	53,6	$\beta^*l=$		37,6	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	55	6,04		44	0	-27	0	0	21	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		42	0	-21	0	0	10	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 373	182	6,04		41	0	-19	0	0	-1	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	64,5	$\beta^*l=$		45,2	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	54	6,04		32	0	8	0	0	47	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-34		41	0	21	0	0	38	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 374	76	6,04		41	0	32	0	0	28	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	63,3	$\beta^*l=$		44,3	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	56	9,52		35	0	-48	0	0	-15	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34		44	0	-54	0	0	-26	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 375	184	9,52		44	0	-64	0	0	-37	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	62,7	$\beta^*l=$		43,9	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	50	9,52		38	0	-38	0	0	455	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34		44	0	108	0	0	466	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Asta: 376	147	9,52		44	0	248	0	0	456	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	4	
Instab.:l=	60,8	$\beta^*l=$		42,6	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 103	52	9,52		29	0	-77	0	0	91	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	f _y rid Kg/cmq	Rap %	
HEB140	qn=	-34	20	0	-49	0	0	0	77	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 377	183	9,52	34	0	-24	0	0	0	66	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	67,8	β _l =	47,5	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	51	9,52	35	0	-71	0	0	0	76	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34	38	0	-43	0	0	0	61	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 378	184	9,52	40	0	-21	0	0	0	47	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	81,7	β _l =	57,2	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	49	9,52	38	0	-78	0	0	0	100	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34	28	0	-35	0	0	0	83	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Asta: 379	185	9,52	29	0	2	0	0	0	67	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	96,0	β _l =	67,2	0	78	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 103	53	9,52	40	0	-91	0	0	0	131	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34	40	0	-31	0	0	0	114	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 380	186	9,52	36	0	22	0	0	0	97	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	98,3	β _l =	68,8	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	45	9,52	44	0	-54	0	0	0	111	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-34	44	0	-2	0	0	0	95	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 381	129	9,52	40	0	45	0	0	0	78	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	103,5	β _l =	72,5	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	44	9,52	38	0	-164	0	0	0	319	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34	40	0	4	0	0	0	301	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 382	177	9,52	38	0	161	0	0	0	282	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab.:l=	108,4	β _l =	75,9	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	43	9,52	40	0	-163	0	0	0	309	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
HEB140	qn=	-34	40	0	3	0	0	0	291	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 383	176	9,52	38	0	159	0	0	0	272	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	2	
Instab.:l=	110,6	β _l =	77,4	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 101	46	9,52	32	0	-70	0	0	0	236	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
HEB120	qn=	-27	22	0	12	0	0	0	226	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	0	
Asta: 384	137	9,52	38	0	91	0	0	0	217	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Instab.:l=	70,9	β _l =	49,6	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 101	48	9,52	44	0	-67	0	0	0	297	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120	qn=	-27	44	0	37	0	0	0	288	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 385	176	9,52	44	0	137	0	0	0	278	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3	
Instab.:l=	70,9	β _l =	49,6	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	55	9,52	29	0	-59	0	0	0	139	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
HEB140	qn=	-41	13	0	-17	0	0	0	127	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 386	182	9,52	39	0	22	0	0	0	115	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Instab.:l=	64,5	β _l =	45,2	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 103	54	9,52	39	0	-31	0	0	0	133	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
HEB140	qn=	-41	35	0	10	0	0	0	120	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	0	
Asta: 387	76	9,52	38	0	46	0	0	0	110	0	118129	6749	3294	55311	20762	365	2750	1	
Instab.:l=	63,3	β _l =	44,3	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 101	47	9,52	36	0	-59	0	0	0	290	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120	qn=	-27	36	0	42	0	0	0	281	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 388	177	9,52	36	0	140	0	0	0	271	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3	
Instab.:l=	70,9	β _l =	49,6	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 101	16	9,52	35	0	-64	0	0	0	296	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120	qn=	-27	16	0	39	0	0	0	285	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 389	134	9,52	35	0	139	0	0	0	277	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3	
Instab.:l=	70,9	β _l =	49,6	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 101	15	9,52	36	0	-29	0	0	0	161	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
HEB120	qn=	-27	40	0	27	0	0	0	149	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 390	129	9,52	40	0	78	0	0	0	140	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
Instab.:l=	70,9	β _l =	49,6	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 101	17	9,52	32	0	-70	0	0	0	288	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	2	
HEB120	qn=	-27	22	0	31	0	0	0	280	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	1	
Asta: 391	131	9,52	38	0	128	0	0	0	270	0	93517	4543	2227	43879	17403	263	2750	3	
Instab.:l=	70,9	β _l =	49,6	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	1	9	-126	-945	1839	-45	0	-25	85,13	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,2		-0,2
1	1	15	298	-556	2568	57	69	23	29,66	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	21	-1261	-7757	524	-2	0	-2	99,90	54,02	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	35	959	-384	1271	73	40	-24	14,68	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,2		-0,2
1	1	36	1095	-383	2913	-74	-38	-16	13,46	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	1	41	257	-5967	1052	-75	5	-8	25,91	69,68	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	77	659	-288	485	113	35	-17	14,29	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,2		-0,2
1	1	78	613	-731	1985	113	0	8	14,70	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	93	257	-3269	889	-116	3	-4	18,49	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	113	143	-152	207	-119	-44	-16	19,89	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,2		-0,2
1	1	114	71	-383	1322	114	-30	-19	21,97	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	119	65	-478	891	125	74	2	20,32	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	139	9	142	126	-36	-41	-34	73,21	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3	0,23	-0,2
1	1	140	-31	-221	1430	35	39	34	84,45	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	1	145	-69	-327	996	-22	-89	-6	99,90	50,28	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	1	181	185	491	861	118	42	26	19,34	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	1	182	200	-84	1257	110	39	-17	20,26	89,73	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	197	67	-427	1231	-123	-98	-6	20,45	52,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	217	241	532	1223	-108	-51	-32	19,83	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,2		-0,2
1	1	218	-103	-226	1035	-97	-40	-32	31,30	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	223	182	717	1136	105	79	-5	21,40	16,70	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	243	61	451	215	-42	-59	38	54,65	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4	0,23	-0,2
1	1	244	-32	-114	1482	44	45	44	65,41	82,56	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	0,23	-0,2
1	1	249	63	412	829	-30	-99	13	71,89	18,51	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	0,23	-0,2
1	1	296	597	1630	1169	-151	-32	24	12,33	59,98	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	1	297	117	-312	2238	-277	81	33	9,24	57,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	312	123	895	1543	139	117	17	17,53	12,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	362	-414	1579	2163	-141	-14	-31	28,19	67,60	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	1	363	-1236	-121	789	263	-84	37	21,00	38,06	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	387	-116	1290	1475	-139	-115	-20	21,21	10,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	388	-1255	-578	259	105	-119	91	99,90	48,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	389	972	-132	1020	104	132	88	12,48	22,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	409	722	1556	533	68	131	54	17,87	41,64	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3	0,22	-0,2
1	1	410	275	182	1536	-61	70	-61	29,26	29,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	1	417	985	2339	342	-7	-30	2	22,79	9,15	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,22	-0,2
1	1	534	-192	493	1636	128	62	-31	25,06	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4		-0,2
1	1	535	-18	127	1629	-120	-82	-8	22,76	27,80	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	1	536	183	-104	1170	119	54	-30	19,20	63,57	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
											----- cmg/m -----						
1	2	3	-1144	-7740	3848	-108	0	-76	99,90	65,99	3,1	15,1	3,1	15,1	0,6		-0,2
1	2	4	-1267	-9662	1600	-3	0	-2	99,90	43,37	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,2
1	2	5	129	-4677	2091	-72	0	-11	31,06	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,6		-0,2
1	2	31	5148	-8586	1392	-24	4	-5	4,47	59,26	3,1	15,1	3,1	15,1	0,6		-0,2
1	2	32	2121	-3867	2382	-14	50	9	10,65	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,6		-0,2
1	2	42	3269	-7560	1501	-3	0	-1	7,28	55,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,2
1	2	73	-603	-9217	692	98	0	-81	76,90	55,40	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4		-0,2
1	2	74	204	-2993	1539	149	-4	50	15,58	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4		-0,2
1	2	94	-174	-5914	1573	-106	1	-72	30,81	70,73	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	2	109	-173	-7302	377	-149	9	-20	20,58	69,16	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	110	188	-2353	1546	-172	-2	-46	13,86	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	120	24	-4522	1418	-102	-2	-56	25,58	92,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	2	135	-180	-5680	135	321	-12	32	8,89	88,13	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	136	48	-2336	1020	193	34	16	13,52	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	146	-137	-3113	940	137	-11	20	22,02	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	2	176	-32	-1139	224	-151	142	33	18,19	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	177	-90	-1791	1366	214	25	-37	13,12	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	198	-104	-920	1365	126	102	58	23,36	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	2	213	168	1123	776	-89	161	88	24,94	44,07	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	214	-53	-740	1094	177	-68	58	15,65	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	224	-29	-241	1205	92	-128	-55	30,19	26,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	2	239	-12	66	935	-164	-282	-124	16,40	43,02	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3	0,24	-0,2
1	2	240	-40	-278	224	76	92	-73	37,14	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3	0,24	-0,2
1	2	257	-43	-188	282	-123	160	-117	22,69	19,16	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,24	-0,2
1	2	291	96	1095	214	-75	-175	66	31,13	42,50	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	292	-59	-192	684	169	70	-37	16,43	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	330	26	491	1030	-88	-119	56	29,47	15,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	2	348	40	133	881	-166	-84	76	15,74	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	358	-40	4304	658	148	135	121	18,59	20,72	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	359	-354	-511	318	291	-83	-37	10,62	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	392	-254	942	288	141	142	98	23,75	10,77	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	2	405	2145	5879	1550	-375	-987	-215	4,34	7,67	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3	0,24	-0,2
1	2	406	189	-313	525	137	177	-127	16,92	85,74	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3	0,24	-0,2
1	2	420	961	1486	320	-172	-220	-160	9,55	6,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,24	-0,2
1	2	544	15	-936	629	-124	-238	102	21,33	84,23	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	545	77	-152	974	-124	130	-44	20,21	23,63	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	-----	-----	-----	-----	kg/cmq	mm
1	3	1	-164	-342	648	50	77	29	84,82	68,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	2	-147	-572	515	-52	79	50	74,89	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	5	-620	-3120	1781	-97	-313	-59	81,82	71,25	3,1	14,6	3,1	14,6	0,6		-0,2
1	3	6	-2	-108	350	-91	-274	47	29,52	10,20	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	13	1	151	600	-102	-246	65	26,29	41,08	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	14	-126	-422	580	-61	-75	58	56,55	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	15	47	90	217	-71	-289	28	35,08	8,95	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	16	-187	-1030	476	28	92	-13	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	17	36	31	598	-88	-310	39	29,05	34,43	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	18	-176	-750	1047	59	87	57	68,17	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	29	-131	-599	36	37	66	-37	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	30	-152	-625	352	64	92	-58	99,90	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,1		-0,2
1	3	32	-621	-3449	2107	91	0	37	94,42	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,6		-0,2
1	3	34	-58	-282	1100	-98	44	-39	29,19	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	36	-43	-202	297	-78	36	25	36,31	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	38	20	158	1257	-123	-118	49	21,44	80,02	3,1	13,1	3,1	13,1	0,2		-0,2
1	3	40	-149	-356	547	-108	-74	-50	29,23	77,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	43	-296	-491	1046	-94	-108	36	43,21	49,68	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	45	-311	-525	688	-91	-113	-34	47,10	48,03	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	47	-130	-751	742	-57	-66	-5	63,04	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	51	-93	-440	98	78	-85	-23	39,73	73,18	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	54	-154	-554	517	110	-111	-40	56,23	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,1		-0,2
1	3	56	-174	-626	1512	-104	-110	-38	31,35	61,71	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	57	-85	-381	814	96	-79	39	30,84	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	74	-430	-3269	1404	-134	0	39	30,89	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	3	76	-143	-624	1017	137	49	-28	22,03	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	78	-128	-842	321	-98	0	11	31,76	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	81	18	-88	1269	-121	-90	21	21,79	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,2		-0,2
1	3	83	-262	-621	492	-148	-53	26	22,50	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	95	-277	-722	982	-140	-109	16	24,52	75,51	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	98	-86	-354	667	-100	-73	-3	29,65	77,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	100	-86	-163	120	113	-90	-9	25,93	37,03	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	104	-182	-449	566	-169	-135	29	35,32	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,1		-0,2
1	3	105	-330	-458	418	150	-115	21	23,50	41,36	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	106	-66	-254	629	107	-103	-9	26,82	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	107	-145	-466	1291	-160	-127	-29	18,58	35,50	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	110	-206	-2780	1069	164	-13	-38	18,97	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	3	112	-137	-503	946	-140	46	-17	21,42	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	114	-106	-388	356	-112	49	-20	26,63	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	116	-214	-1320	1211	-109	20	-21	31,21	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,2		-0,2
1	3	118	-275	-566	426	187	-57	-34	17,08	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	121	-198	-816	843	-171	-124	18	17,98	65,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	122	-201	-362	520	-196	-132	16	30,13	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,1		-0,2
1	3	124	-54	-10	629	104	-80	-2	27,41	34,12	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	126	-123	111	100	122	-96	-23	24,62	24,69	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	131	-285	-458	282	-175	-123	27	18,60	36,79	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	132	-133	-372	1218	-179	-122	-23	16,29	33,18	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	133	-136	68	616	119	88	-17	25,78	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	136	-153	-2370	596	-186	-12	14	15,86	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	3	138	-128	-295	1045	203	90	43	14,13	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	140	-52	-246	387	35	43	33	92,41	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	3	142	-263	-996	238	63	74	-60	78,60	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	144	-225	-364	327	-201	-59	-22	15,17	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	147	-152	-652	519	210	-145	-29	13,85	36,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	148	-199	-203	459	-223	-146	-29	26,14	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,1		-0,2
1	3	150	-55	-271	628	-28	-118	6	99,90	30,42	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	155	-40	-180	208	51	112	41	57,08	28,91	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	159	-209	-351	193	-183	-148	29	16,71	24,42	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	160	-189	-191	1111	-206	-135	24	14,41	23,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	161	-89	-276	317	-57	-132	-38	56,56	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	177	-189	-904	634	-211	-75	-40	14,04	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	3	180	-85	-184	959	157	42	-16	18,08	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	182	-55	-201	381	120	-40	25	23,54	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	3	185	39	-386	241	-107	-66	41	24,14	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	187	-157	-228	343	-189	51	38	15,56	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	199	-151	-322	427	197	124	-32	14,82	30,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	200	-142	14	520	198	-125	-33	28,71	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,1		-0,2
1	3	201	-166	-138	207	147	-90	-14	20,70	35,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	203	-70	-425	622	-158	-118	3	17,85	37,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	205	-74	-400	139	-108	-119	8	26,90	35,94	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	209	-140	53	1038	171	-1										

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	-----	cmg/m	-----	-----	kg/cmq	mm
1	3	231	26	106	134	110	129	-28	23,79	19,00	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	235	-33	297	1000	128	140	-29	21,43	15,51	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	236	23	19	274	102	113	-10	25,51	93,96	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	240	-68	-227	327	101	119	80	56,00	99,90	6,3	17,2	6,3	17,2	0,3	0,24	-0,2
1	3	242	61	240	892	-59	-114	46	79,84	95,65	6,3	16,2	6,3	16,2	0,1	0,23	-0,2
1	3	244	-18	-71	412	-49	-74	43	99,90	79,68	6,3	6,3	6,3	6,3	0,4	0,23	-0,2
1	3	246	-44	-217	47	74	86	-71	76,09	99,90	6,3	16,2	6,3	16,2	0,1	0,23	-0,2
1	3	248	28	158	370	97	-141	42	52,68	33,13	6,3	6,3	6,3	6,3	0,1		-0,2
1	3	252	-34	-165	34	69	158	-47	80,08	94,56	6,3	16,2	6,3	16,2	0,1	0,23	-0,2
1	3	253	-7	-33	657	-30	-112	-9	99,90	48,65	6,3	6,3	6,3	6,3	0,1	0,23	-0,2
1	3	255	15	85	917	-84	-242	-44	31,31	10,65	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,24	-0,2
1	3	256	664	-153	233	-40	186	-62	23,08	15,85	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,24	-0,2
1	3	265	-39	-368	369	62	167	48	46,57	21,11	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,24	-0,2
1	3	266	2	-66	476	256	-246	52	30,44	73,17	9,4	21,4	9,4	21,4	0,1	0,24	-0,2
1	3	267	-24	-117	131	68	152	47	80,22	37,63	6,3	6,3	6,3	6,3	0,1	0,23	-0,2
1	3	292	-244	-246	100	-116	78	-33	30,18	91,05	3,1	5,5	3,1	5,5	0,3		-0,2
1	3	295	250	16	823	161	75	-27	14,20	43,19	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	297	34	152	345	-195	-150	-20	13,49	16,03	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	3	300	-96	-153	143	-155	-55	32	18,48	87,07	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	302	340	144	519	-201	-49	30	11,19	41,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	315	-48	178	123	158	116	31	17,46	24,45	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	316	167	247	569	158	99	8	15,12	21,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	317	25	123	1068	-78	-80	-77	65,35	99,90	6,3	16,2	6,3	16,2	0,1		-0,2
1	3	318	66	172	764	140	-71	37	18,15	37,17	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	319	-10	173	1243	108	-107	50	25,04	26,47	3,1	3,9	3,1	3,9	0,2		-0,2
1	3	320	1308	947	1172	135	130	42	18,83	25,21	6,3	7,1	6,3	7,1	0,2		-0,2
1	3	321	939	509	899	167	-105	39	9,83	16,54	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	322	-269	64	1114	-117	119	26	30,71	21,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	323	560	206	1117	-102	124	36	16,25	22,66	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	324	1104	228	567	24	-102	31	18,09	20,95	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	325	-208	617	367	154	-51	-46	20,36	22,14	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	326	-148	276	791	107	-88	52	29,52	22,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	327	527	1073	933	-132	-35	42	27,65	50,31	6,3	9,2	6,3	9,2	0,2		-0,2
1	3	328	-92	-115	377	-163	-70	-61	17,50	46,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	329	-76	-360	444	-129	-109	-59	22,15	38,77	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	335	-20	228	138	164	106	-24	16,57	20,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	337	-12	-56	869	34	46	-31	82,78	67,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	338	101	-99	867	121	-176	-33	20,17	16,21	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	339	-408	-266	516	-190	28	-23	18,41	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	340	-651	39	511	191	155	-55	43,70	48,12	6,3	9,2	6,3	9,2	0,2		-0,2
1	3	341	103	-340	311	-134	145	-43	36,05	70,33	6,3	9,2	6,3	9,2	0,1		-0,2
1	3	342	72	35	592	-429	122	88	12,02	41,83	6,3	6,3	6,3	6,3	0,1		-0,2
1	3	343	-81	133	88	128	-119	-74	22,41	20,03	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	344	-117	111	506	121	121	-62	24,75	20,09	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	345	-76	-746	142	-84	-128	-33	69,14	99,90	6,3	17,2	6,3	17,2	0,1	0,24	-0,2
1	3	346	96	-585	189	-136	-142	38	18,24	34,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	347	183	-509	187	89	-100	-58	48,10	99,90	6,3	8,7	6,3	8,7	0,1		-0,2
1	3	348	255	177	492	112	-71	51	19,11	51,32	3,1	5,5	3,1	5,5	0,3		-0,2
1	3	349	-390	-234	194	110	100	-47	77,49	96,60	6,3	8,7	6,3	8,7	0,1		-0,2
1	3	350	-622	-374	123	-166	-76	43	27,42	75,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	351	-15	-116	421	33	56	23	85,83	61,37	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	352	55	-146	209	-121	-137	-10	21,08	22,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	353	-483	-298	33	-226	27	23	15,46	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	359	-313	-164	273	-187	-72	36	17,50	86,41	3,1	5,5	3,1	5,5	0,3		-0,2
1	3	361	52	226	797	-175	129	-31	14,79	21,68	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	363	78	605	438	-142	165	24	17,76	11,51	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	3	365	-168	-95	258	-157	89	52	19,35	42,39	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	367	67	-255	267	-258	89	-40	10,07	43,62	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	369	-201	225	499	-191	-56	-44	31,05	94,74	6,3	9,2	6,3	9,2	0,2		-0,2
1	3	370	-381	227	347	237	96	-78	13,74	22,11	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	371	-285	362	66	235	140	-50	13,15	14,88	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	372	3	-143	433	-212	74	-77	12,59	46,21	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	374	-74	107	180	-169	103	44	32,67	62,63	6,3	8,7	6,3	8,7	0,1		-0,2
1	3	375	-284	335	185	315	109	76	9,44	18,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	376	-362	1	194	-164	115	75	21,49	40,27	3,1	5,5	3,1	5,5	0,1		-0,2
1	3	377	-251	517	53	263	191	53	11,39	10,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	378	-22	780	171	164	138	-7	16,55	14,78	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	379	1391	1518	1091	176	199	40	15,97	20,99	6,3	9,2	6,3	9,2	0,2		-0,2
1	3	380	650	88	764	-128	117	18	13,35	21,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	381	124	1166	415	181	209	31	26,99	22,80	6,3	9,2	6,3	9,2	0,1		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	cmg/m	-----	cmg/m	-----	kg/cmq	mm
1	3	408	71	321	593	-80	-124	-69	30,48	20,90	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1	0,23	-0,2
1	3	410	74	552	470	-65	-127	46	36,73	14,15	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	3	412	84	44	372	-117	-150	-108	21,26	21,55	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1	0,23	-0,2
1	3	414	-164	-519	414	-141	-138	62	21,74	33,03	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	415	374	1483	147	121	319	-71	16,53	6,89	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1	0,23	-0,2
1	3	416	284	1553	647	71	308	-9	25,97	5,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	418	214	1000	698	126	338	-88	17,88	5,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	419	742	730	445	150	435	-122	11,48	5,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,24	-0,2
1	3	427	222	1039	259	174	483	96	13,50	4,48	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,24	-0,2
1	3	428	293	1435	323	119	332	66	17,68	5,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	429	889	1320	1179	137	364	55	22,37	15,09	6,3	9,2	6,3	9,2	0,2	0,24	-0,2
1	3	536	-1	-105	315	133	51	-23	20,17	67,79	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	3	541	11	-161	352	-126	-82	50	21,01	52,01	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	542	-44	-380	165	-124	-123	-19	22,44	41,07	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	543	25	-271	458	-143	-115	7	18,35	31,42	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	547	-59	-292	58	-121	-117	12	23,42	31,65	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
											-----cmg/m-----						
1	4	6	245	-517	2204	70	122	41	27,57	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	25	-858	-4127	1314	-150	-514	51	46,03	45,96	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	27	-1533	-8773	490	-3	20	6	99,90	46,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	4	39	482	-6033	494	103	0	-91	17,01	83,80	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	40	970	-404	3083	-115	-64	-52	11,91	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,4		-0,2
1	4	44	159	-7153	1726	126	4	60	18,57	58,31	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	4	82	111	-6388	329	-72	-2	-70	31,64	78,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	83	542	-514	2361	162	-66	-41	12,03	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	96	119	-4918	1723	143	0	22	17,09	85,15	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	4	117	-26	-3098	159	-65	-253	-43	42,71	81,54	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	118	311	-467	1811	179	-49	32	12,54	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	127	75	-3192	1452	-156	2	-13	16,26	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	4	143	-110	-1537	90	-95	-216	23	32,11	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	144	33	-335	1533	216	-75	41	12,16	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	157	-42	-951	1331	-175	-106	-24	15,69	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	4	186	-64	93	149	55	212	-43	55,87	53,58	3,1	14,5	3,1	14,5	0,4		-0,2
1	4	187	-149	-260	1694	-199	-67	35	14,69	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,4		-0,2
1	4	208	-67	112	1599	-151	-102	-32	18,64	23,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	4	221	1399	2437	1537	-2	171	39	17,01	27,32	3,1	14,5	3,1	14,5	0,4		-0,2
1	4	222	-108	-224	901	-127	-55	27	23,21	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,4		-0,2
1	4	234	159	662	1552	-106	112	50	21,61	14,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	4	247	-5	586	1317	133	348	80	39,55	35,15	6,3	17,6	6,3	17,6	0,4	0,23	-0,2
1	4	248	5337	999	1560	-35	-2	2	8,48	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,4		-0,2
1	4	262	2609	372	285	8	161	48	17,90	26,06	6,3	6,3	6,3	6,3	0,4	0,24	-0,2
1	4	301	75	1668	94	-46	265	-42	48,89	11,14	3,1	6,0	3,1	6,0	0,3		-0,2
1	4	302	-152	68	1635	251	79	-15	11,44	57,83	3,1	6,0	3,1	6,0	0,3		-0,2
1	4	313	-20	960	2182	-162	-112	9	16,76	12,14	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	4	325	-18	400	1747	207	87	50	13,03	38,33	3,1	6,0	3,1	6,0	0,4		-0,2
1	4	366	403	4204	1927	-125	301	-101	15,79	6,51	3,1	6,0	3,1	6,0	0,3		-0,2
1	4	367	-341	-382	924	-257	-95	-29	12,17	91,05	3,1	6,0	3,1	6,0	0,3		-0,2
1	4	373	-36	1574	1003	-180	-177	-75	15,24	7,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	4	413	3899	8592	3171	41	114	24	5,60	4,72	3,1	6,0	3,1	6,0	0,4	0,23	-0,2
1	4	414	3772	465	1388	34	44	10	5,87	52,35	3,1	6,0	3,1	6,0	0,3		-0,2
1	4	422	3581	2892	280	-30	25	21	6,22	7,68	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	4	537	-424	-938	1519	118	-284	98	37,49	27,45	3,1	6,0	3,1	6,0	0,4		-0,2
1	4	538	-137	151	1939	-152	-167	78	19,48	14,53	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. cmg/m	Ax i. -----	Ay i. cmg/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	7	-381	-1480	1658	-59	-116	32	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	17	370	-548	2574	67	139	34	24,57	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	20	-1320	-7971	625	-8	0	8	99,90	52,57	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	5	33	848	-2065	723	72	27	-33	15,93	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	34	1117	-410	3204	97	-54	-33	11,99	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	5	46	262	-6186	1530	-60	0	7	29,84	67,70	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	5	75	525	-2081	147	-62	-8	22	22,10	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	76	589	-512	2283	142	-43	-21	12,88	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	97	236	-3621	1391	106	-3	12	20,30	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	5	111	148	-717	471	-63	-66	-23	33,81	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	112	207	-459	1698	178	-49	22	13,29	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	123	106	-943	1376	-98	74	-7	24,31	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	5	137	56	169	546	43	79	-34	54,22	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,23	-0,2
1	5	138	-43	-277	1577	-33	-43	-31	93,89	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,23	-0,2
1	5	149	-38	-278	1300	32	104	-14	97,25	36,55	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	5	179	158	1206	1272	-86	-19	13	25,87	80,40	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	180	33	-154	1471	-167	-46	30	15,72	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	202	48	176	1624	109	-89	-7	23,31	24,73	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	5	215	-849	3036	272	-62	12	-21	99,90	35,42	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmg/m -----					kg/cmq	mm
1	5	216	823	160	1158	-133	-50	-32	11,87	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	228	111	1468	1726	68	46	-5	33,48	12,59	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	5	241	1016	1387	311	-25	-143	47	19,12	40,98	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,22	-0,2
1	5	242	-411	410	1013	-42	-42	34	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5	0,23	-0,2
1	5	258	-84	-65	1135	51	54	29	63,40	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	259	138	-3012	1215	30	13	25	99,90	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,5	0,23	-0,2
1	5	260	620	2691	1603	-32	23	12	26,05	8,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	5	261	-785	-2402	1295	-5	-1	5	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5	0,23	-0,2
1	5	268	-246	1385	1769	-51	23	-29	99,90	27,41	6,3	5,7	6,3	5,7	0,3		-0,2
1	5	269	291	2760	678	49	53	36	64,99	41,58	6,3	17,7	6,3	17,7	0,3	0,23	-0,2
1	5	294	-335	3227	1181	88	20	-38	52,61	32,64	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	5	295	432	-1137	2897	-97	-5	-11	18,41	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,2
1	5	318	170	303	2141	-68	-37	32	30,87	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,2
1	5	331	-203	7	1215	61	81	42	68,46	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	332	151	2668	770	50	-36	-41	40,23	37,05	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	333	-407	-1311	1528	-67	98	37	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	5	354	-206	-2126	1902	-38	-1	24	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,2
1	5	355	422	5258	1606	-44	-10	-31	29,29	20,85	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,2
1	5	356	499	3424	1945	-58	-8	-15	23,32	31,85	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,2
1	5	360	667	4179	1653	-124	-99	-34	13,45	21,80	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	5	361	-671	437	986	-172	-62	-30	27,17	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,2
1	5	393	-140	-1779	270	-106	-12	21	57,83	99,90	6,3	5,7	6,3	5,7	0,4		-0,2
1	5	394	186	1726	1979	149	87	-28	15,79	9,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	5	395	-2013	-2589	195	6	12	1	99,90	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,4		-0,2
1	5	396	168	2900	3388	-153	-13	31	15,57	7,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	5	402	-904	1309	664	-100	-16	-20	99,90	76,50	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,2
1	5	403	2822	6077	1531	-3	-11	-1	16,89	21,95	6,3	17,7	6,3	17,7	0,5		-0,2
1	5	407	2131	3447	317	80	313	22	8,31	17,50	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,22	-0,2
1	5	408	99	291	482	59	68	45	38,37	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,23	-0,2
1	5	423	1164	2015	454	-19	-52	11	17,85	9,57	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,22	-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	6	11	332	-3461	1728	55	80	-23	29,13	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	12	-841	-2751	912	4	1	-4	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	6	13	409	-552	432	-51	74	47	27,45	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,1		-0,2
1	6	37	68	-3825	275	-119	27	33	21,07	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,1		-0,2
1	6	38	786	684	1043	-79	49	44	15,92	97,19	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	6	48	-974	-4211	3234	-2	23	-6	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	6	49	1474	-4112	2037	44	0	21	25,37	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,3		-0,2
1	6	50	5170	-1791	1655	-7	-3	-4	4,59	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	6	59	-1057	-7729	2918	-3	-3	3	99,90	65,27	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	6	60	177	-9622	2871	-61	-1	40	65,64	55,08	6,3	17,7	6,3	17,7	0,4		-0,2
1	6	80	196	-3906	397	20	0	9	63,08	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,1		-0,2
1	6	81	562	568	2563	-133	-41	25	13,70	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	6	99	-190	-5947	268	24	0	16	99,90	85,14	3,1	14,6	3,1	14,6	0,1		-0,2
1	6	108	-1228	-9389	1449	-1	0	4	99,90	53,95	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	6	115	237	-3463	458	21	0	0	55,89	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,1		-0,2
1	6	116	-77	-1319	2672	-94	0	-25	31,25	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	6	125	-104	-5222	747	-23	0	17	99,90	97,00	3,1	14,6	3,1	14,6	0,1		-0,2
1	6	134	-253	-2924	1005	-53	10	-47	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	6	141	-209	-2753	610	49	-9	-36	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	0,22	-0,2
1	6	142	181	-1441	658	-34	-2	-27	49,69	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4	0,23	-0,2
1	6	151	-1119	-1733	209	-8	-3	-12	99,90	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,1		-0,2
1	6	152	1977	47	1041	14	65	35	11,38	38,05	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	6	153	10	-238	1587	43	76	-36	61,25	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	0,22	-0,2
1	6	154	-356	-531	1236	-34	-89	-15	99,90	80,04	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	0,23	-0,2
1	6	162	2059	2373	1246	14	18	10	21,96	53,28	6,3	17,7	6,3	17,7	0,4		-0,2
1	6	163	-138	1008	197	27	59	-19	99,90	71,44	3,1	14,6	3,1	14,6	0,1	0,23	-0,2
1	6	184	-396	-2072	1544	-126	0	36	32,55	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	185	-109	-280	463	118	-39	-31	25,26	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	204	-171	-519	1097	-121	112	-4	26,18	48,67	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	6	219	134	-852	1275	134	98	38	17,97	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	220	-46	-211	721	-104	50	33	26,98	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	230	78	-362	1068	-109	-92	7	22,80	51,63	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	6	245	-368	-1387	584	-77	-225	-52	73,99	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	0,23	-0,2
1	6	246	-49	-207	985	-50	-53	50	59,38	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	0,23	-0,2
1	6	250	-126	-384	793	-31	-122	8	99,90	33,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	0,23	-0,2
1	6	299	199	783	66	-76	198	-59	27,38	42,40	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	300	17	-151	814	-150	-53	29	17,62	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	314	43	-7	1084	-134	106	-22	19,33	25,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	6	364	443	1573	1169	199	274	64	10,81	27,02	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	365	-21	-111	368	-165	52	-26	16,43	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	368	159	470	648	142	118	31	16,77	15,70	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	6	411	1146	2304	901	-75	-164	-52	13,05	28,99	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	0,22	-0,2
1	6	412	106	10	597	-71	-96	65	32,35	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	0,23	-0,2
1	6	421	589	1039	129	33	101	16	26,70	12,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	0,23	-0,2
1	6	539	-235	-1020	396	-57	-178	-52	84,81	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	540	-94	-398	1061	120	123	-36	24,36	33,75	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	-----	cmg/m	-----	-----	kg/cmq
1	6	541	-28	-152	708	131	-53	-44	20,91	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7																
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	-----	cmg/m	-----	-----	kg/cmq
1	7	7	-136	-857	358	56	137	36	64,49	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	-0,2
1	7	8	-155	-881	259	33	9	31	99,90	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,1	-0,2
1	7	9	39	116	143	50	157	24	48,89	15,79	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,2
1	7	10	-151	-785	551	-56	-74	51	99,90	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1	-0,2
1	7	11	-321	-1447	1138	49	257	-38	99,90	26,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,2
1	7	26	-34	-24	40	-35	-47	-32	99,90	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1	-0,2
1	7	28	-60	432	428	-48	-43	-44	65,00	29,12	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,2
1	7	33	-332	-1071	601	79	77	-38	62,26	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	-0,2
1	7	35	-423	-47	43	83	51	-23	73,52	58,77	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,2
1	7	37	2162	-106	1970	-162	159	54	6,56	18,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,2
1	7	52	412	313	999	127	-80	49	15,49	23,31	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,2
1	7	53	-273	37	237	-89	65	34	88,07	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1	-0,2
1	7	55	-1552	-1181	413	0	139	-44	99,90	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1	-0,2
1	7	58	-451	-944	71	-80	-1	28	99,90	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,2	-0,2
1	7	75	46	-2051	190	-70	0	27	35,59	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	-0,2
1	7	77	-125	-141	542	93	-34	20	33,55	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,2
1	7	101	150	-708	169	41	-78	38	46,08	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	-0,2
1	7	102	-31	165	155	49	84	24	58,68	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,1	-0,2
1	7	103	-277	-743	319	46	97	26	99,90	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,1	-0,2
1	7	111	-188	-743	430	-76	-70	-21	48,53	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	-0,2
1	7	113	85	-196	634	-100	-48	-22	24,40	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,2
1	7	128	204	224	218	59	129	-39	32,95	77,64	3,1	14,5	3,1	14,5	0,1	-0,2
1	7	129	274	922	59	57	133	38	30,41	51,16	3,1	14,5	3,1	14,5	0,1	-0,2
1	7	130	24	317	36	50	97	35	50,48	91,77	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	-0,2
1	7	137	68	132	591	55	-62	-55	42,56	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,23
1	7	139	110	65	509	-36	-59	-31	55,03	40,32	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23
1	7	141	-783	-1991	1083	-72	-173	47	99,90	82,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	0,22
1	7	156	47	-139	301	-52	111	-15	91,65	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1	0,23
1	7	158	188	481	1041	47	137	-22	77,62	76,53	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1	0,22
1	7	164	116	257	491	63	119	-49	69,48	99,36	6,3	17,7	6,3	17,7	0,2	0,23
1	7	168	-514	-2073	659	-42	-17	40	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,22
1	7	179	211	1245	1044	-108	25	38	20,39	75,03	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	-0,2
1	7	181	24	419	365	-114	43	-27	23,02	29,74	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,2
1	7	184	-338	-1471	721	106	-2	17	38,89	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,2
1	7	206	-216	-750	296	-117	-110	-12	28,81	79,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,2
1	7	207	143	73	313	101	-92	-12	44,93	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1	-0,2
1	7	211	-124	112	760	117	-102	-21	50,78	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1	-0,2
1	7	212	194	514	741	-85	77	26	49,29	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,1	-0,2
1	7	215	669	3782	324	-125	-145	-25	13,38	21,62	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	-0,2
1	7	217	236	777	500	-113	-66	-31	19,22	17,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,2
1	7	219	-165	-1121	1127	-121	0	28	25,93	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,2
1	7	232	116	1074	33	102	96	-17	23,30	12,31	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,2
1	7	233	412	1043	122	102	87	-18	35,68	72,25	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1	-0,2
1	7	237	112	818	936	103	102	17	45,41	75,88	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1	-0,2
1	7	238	416	1037	483	80	-72	27	41,66	79,12	6,3	17,7	6,3	17,7	0,1	-0,2
1	7	241	195	1547	583	75	121	-64	27,60	41,58	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,22
1	7	243	21	631	838	48	69	42	53,47	19,10	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	0,23
1	7	245	22	-526	2541	63	135	-48	40,79	34,80	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23
1	7	251	536	2676	741	41	36	-31	26,34	7,97	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,22
1	7	254	170	987	516	-53	-125	39	73,74	62,41	6,3	17,6	6,3	17,6	0,2	0,22
1	7	263	13	373	1026	68	186	39	75,33	63,87	6,3	17,6	6,3	17,6	0,2	0,22
1	7	264	158	1091	1279	-69	-144	-50	60,73	55,54	6,3	17,7	6,3	17,7	0,3	0,23
1	7	294	178	3514	904	82	120	-9	26,28	23,98	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4	-0,2
1	7	296	156	873	490	-145	-54	-30	16,51	17,41	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,2
1	7	331	5	189	107	75	109	61	35,61	92,71	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	-0,2
1	7	334	149	900	159	-31	78	18	56,20	67,62	3,1	14,5	3,1	14,5	0,1	-0,2
1	7	336	152	3010	259	-28	79	23	59,00	29,63	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	-0,2
1	7	357	401	2028	509	-45	-157	-52	29,62	31,57	3,1	14,5	3,1	14,5	0,1	-0,2
1	7	360	-570	4130	1298	-153	-70	-45	29,79	23,26	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4	-0,2
1	7	362	232	1732	142	-160	-53	32	14,44	10,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	-0,2
1	7	364	-1718	949	417	-288	-169	60	24,98	9,72	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	-0,2
1	7	397	322	2704	1376	62	131	-49	27,28	28,02	3,1	14,5	3,1	14,5	0,2	-0,2
1	7	401	-113	2330	1171	185	170	40	30,42	34,27	6,3	17,6	6,3	17,6	0,2	-0,2
1	7	404	-512	4137	1050	-60	25	-51	99,90	25,49	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	-0,2
1	7	407	3347	4491	1630	77	343	-9	5,89	14,47	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,22
1	7	409	770	1973	1228	85	240	51	15,59	5,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,22
1	7	411	1414	1951	2519	38	193	2	13,50	6,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,22
1	7	424	-1899	548	441	238	68	-55	46,47	20,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	-0,2
1	7	425	640	1055	612	-52	86	44	21,46	13,01	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,22
1	7	426	1865	5986	1895	94	36	83	8,73	17,48	3,1	14,5	3,1	14,5	0,2	0,22
1	7	430	550	2904	2793	53	37	-43	46,05	41,38	6,3	17,6	6,3	17,6	0,4	0,22
1	7	431	3663	5860	3896	27	133	-1	6,13	15,66	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5	0,21
1	7	534	-99	438	683	124	83	40	23,73	20,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	-0,2
1	7	546	-82	261	44	-73	-127	-68	41,62	76,72	3,1	14,5	3,1	14,5	0,2	-0,2
1	7	548	297	1652	297	-75	-168	66	24,83	34,58	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmq/m	Ay s. cmq/m	Ax i. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag. cmq/m	σt kg/cmq	eta mm
1	7	549	-256	-86	126	-75	-216	65	57,20	57,41	3,1	14,5	3,1	14,5	0,2		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmq/m	Ay s. cmq/m	Ax i. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag. cmq/m	σt kg/cmq	eta mm
1	1	9	-126	-945	1839	-16	0	-9	99,90	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,2		-0,2
1	1	15	429	-556	2568	12	46	7	50,49	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	21	-1261	-7757	524	-2	0	-2	99,90	93,81	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	35	1348	-657	1271	7	13	1	19,58	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,2		-0,2
1	1	36	1564	-659	2913	-5	0	-1	17,11	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	1	41	257	-5967	1052	-24	5	-3	58,26	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	77	659	-604	485	38	15	-5	27,15	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,2		-0,2
1	1	78	1007	-731	1985	-4	0	0	26,33	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	93	257	-3269	889	-36	3	-1	47,51	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	113	143	-152	207	-40	-26	-3	55,43	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,2		-0,2
1	1	114	71	-689	1322	36	0	-4	71,19	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	119	65	-902	891	42	0	1	62,85	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	139	9	142	126	-13	-17	-12	99,90	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3	0,23	-0,2
1	1	140	-31	-430	1430	14	-4	13	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	1	145	-69	-327	996	-7	-29	-2	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	1	181	185	599	861	41	11	8	49,74	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	1	182	200	-84	1257	37	14	-7	52,07	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	197	67	-427	1231	-42	-33	-3	62,94	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	217	241	689	1223	-38	-9	-10	47,23	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,2		-0,2
1	1	218	-103	-337	1035	-32	1	-7	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	223	182	717	1136	36	28	-2	54,51	28,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	243	61	624	215	-13	-7	-13	99,90	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4	0,23	-0,2
1	1	244	-32	-114	1482	-18	-19	18	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	0,23	-0,2
1	1	249	63	412	829	-10	-31	5	99,90	39,51	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	0,23	-0,2
1	1	296	597	1630	1169	-50	-32	6	26,10	68,98	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	1	297	117	-312	2238	-87	25	9	31,20	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	312	123	1218	1543	43	7	5	54,36	21,47	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	362	-414	1579	2163	-47	-14	-11	99,90	77,74	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	1	363	-2284	-121	789	30	-30	12	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	387	-116	1752	1475	-46	6	-7	95,69	15,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	1	388	-1649	-795	259	-3	0	1	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	389	1272	-132	1020	3	44	27	21,34	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	1	409	980	1556	533	35	131	11	21,08	47,94	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3	0,22	-0,2
1	1	410	433	182	1536	6	25	17	56,86	67,51	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	1	417	985	2339	342	-7	-30	2	26,21	10,52	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,22	-0,2
1	1	534	-192	731	1636	46	22	-9	99,90	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4		-0,2
1	1	535	-18	127	1629	-42	-27	-2	78,00	75,04	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	1	536	183	-104	1170	38	18	-9	52,78	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. cmq/m	Ay s. cmq/m	Ax i. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag. cmq/m	σt kg/cmq	eta mm
1	2	3	-1144	-7740	3848	-108	0	-76	99,90	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,6		-0,2
1	2	4	-1267	-9662	1600	-3	0	-2	99,90	75,31	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,2
1	2	5	129	-4677	2091	-72	0	-11	36,09	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,6		-0,2
1	2	31	5148	-8586	1392	-24	4	-5	5,14	96,65	3,1	15,1	3,1	15,1	0,6		-0,2
1	2	32	2121	-3867	2382	-14	50	9	12,25	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,6		-0,2
1	2	42	3269	-7560	1501	-3	0	-1	8,38	96,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,6		-0,2
1	2	73	-889	-9217	692	1	0	-6	99,90	90,37	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4		-0,2
1	2	74	178	-2993	1539	88	-4	-15	28,80	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,4		-0,2
1	2	94	-256	-5914	1573	69	1	-3	76,53	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	2	109	-173	-7302	377	-149	9	-20	24,07	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	110	150	-2353	1546	121	-2	26	22,65	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	120	-27	-4522	1418	102	-2	-9	31,62	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	2	135	-180	-5680	135	321	-12	32	10,39	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	136	-82	-2336	1020	140	34	8	23,86	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	146	-137	-3113	940	137	-11	20	25,75	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	2	176	-32	-1292	224	-151	142	-108	21,26	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	177	-224	-1791	1366	177	25	7	20,48	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	198	-104	-1540	1365	126	-5	8	27,31	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	2	213	195	1659	776	61	35	28	37,35	66,86	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	214	-89	-1209	1094	130	-1	2	26,04	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	224	-54	-241	1205	72	-66	27	47,60	80,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	2	239	267	1155	935	-107	-116	-105	22,65	59,59	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3	0,24	-0,2
1	2	240	133	291	224	20	24	-19	88,70	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3	0,24	-0,2
1	2	257	-77	-330	282	99	161	-84	34,39	25,11	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,24	-0,2
1	2	291	181	1694	214	-44	63	43	48,02	58,06	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	292	-229	-192	684	87	32	-16	50,93	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	330	68	631	1030	47	-49	27	56,88	25,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	2	348	71	407	881	-84	12	15	34,13	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	358	-45	4304	658	117	135	89	27,85	23,83	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	359	-708	-553	318	230	-61	32	20,64	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	392	-254	1227	288	83	-97	58	56,73	13,04	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	2	405	2145	5879	1550	-375	-987	-215	5,01	8,86	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3	0,24	-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmq/m -----					kg/cmq	mm
1	2	406	247	-313	525	74	104	-64	30,57	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3	0,24	-0,2
1	2	420	961	1486	320	-172	-220	-160	11,01	7,96	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,24	-0,2
1	2	544	16	-936	629	-84	-104	56	36,48	99,90	3,1	15,1	3,1	15,1	0,3		-0,2
1	2	545	77	-52	974	-56	60	43	48,63	57,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	-----	-----	-----	-----	kg/cmq	mm
1	3	1	-241	-342	648	42	47	-18	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	2	-224	-907	515	46	64	41	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	5	-763	-3120	1781	-99	-313	-45	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,6		-0,2
1	3	6	14	-108	350	-56	-274	2	54,29	11,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	13	1	151	600	-102	-246	65	30,72	47,62	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	14	-182	-630	580	-56	-59	55	87,16	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	15	52	90	217	-65	-289	-9	44,45	10,46	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	16	-187	-1030	476	19	73	-5	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	17	38	31	598	-68	-310	7	43,49	39,94	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	18	-250	-1054	1047	37	-5	31	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	29	-188	-853	36	36	-7	-32	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	30	-228	-625	352	44	50	-28	99,90	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,1		-0,2
1	3	32	-834	-3449	2107	0	0	-8	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,6		-0,2
1	3	34	-108	-492	1100	-45	1	6	96,09	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	36	-83	-359	297	-48	0	-1	80,25	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	38	-11	68	1257	-94	-113	32	33,73	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,2		-0,2
1	3	40	-219	-356	547	-63	-33	-17	80,59	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	43	-433	-491	1046	48	-48	12	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	45	-444	-525	688	49	-51	-16	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	47	-130	-1111	742	-18	0	-1	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	51	-154	-634	98	42	-59	14	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	54	-154	-554	517	36	-47	-13	99,90	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,1		-0,2
1	3	56	-174	-626	1512	-37	-52	-16	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	57	-143	-381	814	69	-52	16	58,94	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	74	-648	-3269	1404	-78	0	1	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	3	76	-143	-1009	1017	47	1	-11	98,73	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	78	-212	-842	321	-57	0	-2	92,27	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	81	-44	-113	1269	-79	-86	0	42,31	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,2		-0,2
1	3	83	-418	-871	492	-89	0	-2	72,55	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	95	-461	-1080	982	64	0	-13	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	98	-86	-354	667	-31	-32	-1	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	100	-155	-163	120	55	-37	-4	82,41	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	104	-182	-449	566	-56	-51	10	99,90	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,1		-0,2
1	3	105	-330	-563	418	48	-60	-15	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	106	-129	-254	629	63	-47	-2	64,17	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	107	-145	-466	1291	-54	-49	-13	81,49	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	110	-483	-2780	1069	-111	-13	0	54,56	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	3	112	-246	-841	946	-65	17	-5	82,89	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	114	-180	-388	356	-64	31	7	71,24	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	116	-315	-1320	1211	-67	20	-2	98,81	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,2		-0,2
1	3	118	-469	-1107	426	-101	-14	2	63,24	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	121	-198	-1283	843	-55	3	5	95,13	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	122	-201	-362	520	-65	-47	5	99,90	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,1		-0,2
1	3	124	-106	-10	629	47	-34	1	87,79	95,59	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	126	-123	111	100	56	-34	-12	74,30	66,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	131	-285	-458	282	-56	-46	8	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	132	-133	-372	1218	-58	-42	-7	72,72	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	133	-206	-21	616	73	57	-19	61,96	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	136	-421	-2370	596	-143	-12	0	32,54	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	3	138	-241	-295	1045	-86	36	24	52,56	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	140	-52	-460	387	12	0	12	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	3	142	-263	-1425	238	40	0	-36	99,90	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	144	-430	-539	327	-118	0	1	44,59	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	147	-152	-1006	519	72	0	-13	56,43	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	148	-199	-203	459	-71	-51	-12	99,90	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,1		-0,2
1	3	150	-55	-271	628	-10	-43	1	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	155	-68	-311	208	-37	-94	23	99,90	52,92	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	159	-209	-351	193	-59	-57	14	87,57	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	160	-189	-191	1111	-65	-49	12	70,81	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	161	-130	-443	317	-35	-83	-23	99,90	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	177	-454	-1747	634	-166	-13	5	26,93	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	3	180	-85	-184	959	50	16	-6	76,77	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	182	-55	-201	381	51	-18	7	69,16	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	3	185	39	-386	241	43	-42	23	66,53	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	187	-308	-426	343	-119	-2	-2	36,87	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	199	-151	-322	427	77	42	-14	51,52	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	200	-142	14	520	68	-41	-13	99,90	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,1		-0,2
1	3	201	-166	-138	207	59	38	16	77,53	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	203	-70	-425	622	-64	-41	1	55,63	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	205	-74	-400	139	-46	-51	-2	83,50	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	209	-140	53	1038	66	-46	21	61,39	60,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	210	-34	-576	321	-42	-55	3	82,69	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	-----	-----	-----	-----	kg/cmq	mm
1	3	214	-292	-1108	486	-128	15	-9	32,58	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	3	216	-36	-108	910	-60	28	-11	55,96	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	218	-11	-79	387	-41	30	-8	78,03	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	220	0	-221	336	-36	22	17	87,84	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	222	-118	-382	472	-82	106	6	45,06	49,32	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	225	-166	35	477	86	72	-2	46,12	41,37	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	226	-37	271	547	70	78	15	92,60	99,90	6,3	18,3	6,3	18,3	0,1		-0,2
1	3	227	-96	131	114	73	82	-15	49,78	32,20	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	229	43	231	613	50	37	0	56,66	48,64	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	231	26	106	134	50	66	-14	59,30	40,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	235	-33	297	1000	57	66	-10	58,48	31,06	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	236	23	19	274	39	53	0	74,38	99,90	3,1	13,1	3,1	13,1	0,1		-0,2
1	3	240	-68	274	327	53	-62	41	99,90	99,90	6,3	17,2	6,3	17,2	0,3	0,24	-0,2
1	3	242	61	362	892	-24	-75	16	99,90	99,90	6,3	16,2	6,3	16,2	0,1	0,23	-0,2
1	3	244	-18	-71	412	-19	-30	16	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	0,4	0,23	-0,2
1	3	246	-44	-217	47	43	49	-41	99,90	99,90	6,3	16,2	6,3	16,2	0,1	0,23	-0,2
1	3	248	-6	-29	370	-91	-147	-4	67,42	42,58	6,3	6,3	6,3	6,3	0,1		-0,2
1	3	252	-34	-247	34	34	-83	-26	99,90	99,90	6,3	16,2	6,3	16,2	0,1	0,23	-0,2
1	3	253	-7	-33	657	-11	-36	-4	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	0,1	0,23	-0,2
1	3	255	-3	25	917	-51	-169	-21	62,27	18,25	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,24	-0,2
1	3	256	664	-234	233	-40	111	-26	26,49	36,58	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,24	-0,2
1	3	265	-50	-561	369	-34	-97	9	99,90	89,36	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,24	-0,2
1	3	266	2	-117	476	256	-188	32	35,34	99,90	9,4	21,4	9,4	21,4	0,1	0,24	-0,2
1	3	267	-24	-154	131	33	75	25	99,90	99,90	6,3	6,3	6,3	6,3	0,1	0,23	-0,2
1	3	292	-244	-246	100	-53	40	-23	99,90	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,3		-0,2
1	3	295	317	161	823	55	22	1	34,06	96,10	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	297	0	294	345	-156	-133	-2	20,04	18,71	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	3	300	-184	-153	143	-102	-30	20	38,38	99,90	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	302	419	144	519	-110	-22	13	19,77	80,78	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	315	-106	240	123	91	71	21	39,31	39,74	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	316	209	305	569	65	43	0	35,06	39,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	317	25	123	1068	40	41	-40	99,90	99,90	6,3	16,2	6,3	16,2	0,1		-0,2
1	3	318	66	262	764	51	-30	-12	53,77	64,48	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	319	-31	154	1243	47	-67	33	71,60	46,31	3,1	3,9	3,1	3,9	0,2		-0,2
1	3	320	1510	1117	1172	66	75	33	25,88	34,20	6,3	7,1	6,3	7,1	0,2		-0,2
1	3	321	1048	582	899	71	36	23	16,18	29,93	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	322	-269	27	1114	-37	43	-7	99,90	67,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	323	560	196	1117	-40	78	25	29,54	38,82	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	324	1104	479	567	24	-73	-16	20,80	24,33	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	325	-208	617	367	66	-51	-17	73,39	25,45	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	326	-148	339	791	38	-57	-15	99,90	32,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	327	667	1073	933	-71	-35	39	41,76	57,86	6,3	9,2	6,3	9,2	0,2		-0,2
1	3	328	-92	-115	377	-55	-22	-19	68,97	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	329	-76	-360	444	-67	-54	-25	53,66	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	335	-66	307	138	94	66	-11	36,15	30,82	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	337	-12	-58	869	16	27	-13	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	338	305	-99	867	-15	-87	5	61,94	41,10	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	339	-408	-382	516	-63	1	5	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	340	-651	22	511	85	72	-30	99,90	99,90	6,3	9,2	6,3	9,2	0,2		-0,2
1	3	341	133	-419	311	-87	76	9	60,29	99,90	6,3	9,2	6,3	9,2	0,1		-0,2
1	3	342	72	50	592	-429	-104	61	13,97	55,89	6,3	6,3	6,3	6,3	0,1		-0,2
1	3	343	-151	133	88	-78	-119	-54	51,35	23,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	344	-143	122	506	-64	62	-37	65,51	40,98	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	345	-76	-943	142	-43	-108	35	99,90	99,90	6,3	17,2	6,3	17,2	0,1	0,24	-0,2
1	3	346	96	-585	189	-70	-70	21	38,54	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	347	183	-509	187	31	-47	-19	99,90	99,90	6,3	8,7	6,3	8,7	0,1		-0,2
1	3	348	255	484	492	52	-33	-15	38,12	61,14	3,1	5,5	3,1	5,5	0,3		-0,2
1	3	349	-390	-196	194	50	52	-29	99,90	99,90	6,3	8,7	6,3	8,7	0,1		-0,2
1	3	350	-622	-374	123	-55	-29	18	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	351	12	-185	421	13	46	-5	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	352	55	-146	209	-47	-83	6	58,96	47,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	353	-483	-405	33	-88	1	-2	90,19	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	359	-551	-161	273	-150	36	-32	34,95	99,90	3,1	5,5	3,1	5,5	0,3		-0,2
1	3	361	51	366	797	-94	102	2	31,35	27,12	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	363	71	605	438	-80	165	-5	35,60	13,30	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	3	365	-266	-67	258	-105	62	35	41,21	70,79	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	367	57	-255	267	-190	40	16	15,96	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	3	369	-330	397	499	-124	8	-11	69,57	99,90	6,3	9,2	6,3	9,2	0,2		-0,2
1	3	370	-381	305	347	126	62	-32	37,07	32,07	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	371	-423	447	66	151	101	-41	29,90	20,45	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	372	-84	-179	433	-142	50	-43	23,55	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1			

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmg/m -----					kg/cmq	mm
1	3	384	-348	-526	160	113	-110	26	41,86	60,38	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	385	-212	667	598	95	123	-9	43,93	15,62	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	386	208	996	748	85	40	-16	28,59	20,13	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	390	-1704	360	333	-2	114	12	99,90	44,58	6,3	7,1	6,3	7,1	0,1		-0,2
1	3	391	-950	203	665	-5	70	10	99,90	41,59	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	398	33	1011	116	82	88	5	36,29	15,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	399	-505	-164	106	125	16	-11	45,12	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	400	-772	-211	35	169	-66	-2	37,38	73,26	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	406	-171	-434	531	-125	-162	115	29,61	47,25	3,1	5,5	3,1	5,5	0,3	0,24	-0,2
1	3	408	71	403	593	-38	-85	-29	67,29	29,72	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1	0,23	-0,2
1	3	410	98	552	470	-34	-127	10	69,29	16,34	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	3	412	105	18	372	-108	-150	-97	26,18	25,54	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1	0,23	-0,2
1	3	414	-326	-411	414	-130	-90	-6	33,19	70,70	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	415	374	1483	147	121	319	-71	19,11	7,95	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1	0,23	-0,2
1	3	416	284	1553	647	71	308	-9	30,00	6,40	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	418	264	1000	698	119	338	-64	20,96	6,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	419	742	730	445	150	435	-122	13,25	6,03	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,24	-0,2
1	3	427	222	1039	259	174	483	96	15,73	5,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,24	-0,2
1	3	428	293	1435	323	119	332	66	20,48	6,27	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,23	-0,2
1	3	429	889	1320	1179	137	364	55	25,83	17,47	6,3	9,2	6,3	9,2	0,2	0,24	-0,2
1	3	536	0	-105	315	53	20	-9	58,96	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	3	541	-10	-235	352	-58	-58	37	55,13	99,90	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	542	-77	-380	165	47	-50	-1	81,82	99,90	3,1	3,9	3,1	3,9	0,1		-0,2
1	3	543	25	-271	458	-68	-53	12	43,89	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	3	547	-59	-292	58	-55	-58	-12	65,07	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	4	6	500	-517	2204	14	70	11	43,34	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	25	-1412	-6211	1314	3	0	12	99,90	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	27	-1533	-8773	490	-3	20	6	99,90	81,16	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	4	39	482	-6033	494	33	0	-29	34,91	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	40	1383	-639	3083	5	0	-4	19,38	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,4		-0,2
1	4	44	159	-7153	1726	42	4	18	51,97	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	4	82	111	-6388	329	-23	-2	-23	86,10	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	83	959	-940	2361	12	0	-3	25,75	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	96	119	-4918	1723	46	0	7	52,26	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	4	117	-52	-4965	159	25	3	-1	99,90	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	118	311	-1007	1811	58	0	-6	33,22	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	127	75	-3192	1452	48	2	-4	55,28	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	4	143	-110	-3022	90	-32	-3	-20	99,90	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	144	33	-743	1533	68	0	-12	43,75	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,3		-0,2
1	4	157	-42	-1606	1331	-56	-2	-9	61,19	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	4	186	-38	783	149	25	-8	-6	99,90	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,4		-0,2
1	4	187	-149	-260	1694	-65	-22	11	65,09	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,4		-0,2
1	4	208	-67	112	1599	-46	-32	-11	81,02	68,87	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	4	221	1399	2897	1537	-2	38	0	19,56	39,01	3,1	14,5	3,1	14,5	0,4		-0,2
1	4	222	-108	-224	901	-44	-19	8	96,27	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,4		-0,2
1	4	234	628	795	1552	-4	27	1	41,67	26,23	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	4	247	-5	1511	1317	50	-33	34	99,90	84,64	6,3	17,6	6,3	17,6	0,4	0,23	-0,2
1	4	248	5337	999	1560	-35	-2	2	9,76	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,4		-0,2
1	4	262	2609	372	285	8	54	21	20,59	64,00	6,3	6,3	6,3	6,3	0,4	0,24	-0,2
1	4	301	318	2961	94	10	-15	-9	66,15	16,93	3,1	6,0	3,1	6,0	0,3		-0,2
1	4	302	-152	68	1635	85	33	-4	45,83	99,90	3,1	6,0	3,1	6,0	0,3		-0,2
1	4	313	-20	1723	2182	-57	14	-11	57,28	14,89	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	4	325	-18	499	1747	74	24	15	43,70	71,89	3,1	6,0	3,1	6,0	0,4		-0,2
1	4	366	403	6137	1927	-45	15	-35	33,98	8,37	3,1	6,0	3,1	6,0	0,3		-0,2
1	4	367	-341	-382	924	-101	-49	-10	49,05	99,90	3,1	6,0	3,1	6,0	0,3		-0,2
1	4	373	-36	2352	1003	67	9	-26	49,91	11,35	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	4	413	3899	8592	3171	41	114	24	6,44	5,43	3,1	6,0	3,1	6,0	0,4	0,23	-0,2
1	4	414	3772	465	1388	34	44	10	6,75	60,27	3,1	6,0	3,1	6,0	0,3		-0,2
1	4	422	3581	2892	280	-30	25	21	7,16	8,84	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	4	537	17	-938	1519	11	-88	27	99,90	99,90	3,1	6,0	3,1	6,0	0,4		-0,2
1	4	538	-137	151	1939	-50	-54	23	90,92	43,87	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s. -----	Ay s. cmg/m	Ax i. -----	Ay i. -----	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	7	-381	-2343	1658	1	0	-7	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	17	532	-548	2574	34	108	14	32,44	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	20	-1320	-7971	625	-8	0	8	99,90	91,28	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	5	33	1140	-2065	723	13	27	3	21,88	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	34	1578	-680	3204	11	0	-6	16,45	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	5	46	262	-6186	1530	-21	0	3	60,13	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	5	75	732	-2081	147	-12	-8	4	32,56	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	76	975	-856	2283	26	0	-5	22,65	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	97	236	-3621	1391	36	-3	6	49,20	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	5	111	148	-1296	471	-25	0	-8	73,95	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	-----	-----	cmq/m	-----	-----	kg/cmq	mm
1	5	112	473	-791	1698	46	0	4	30,84	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	123	106	-1509	1376	31	0	-1	72,74	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	5	137	56	169	546	17	42	-11	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,23	-0,2
1	5	138	-43	-502	1577	-13	0	-12	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,23	-0,2
1	5	149	-38	-278	1300	14	39	-8	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	5	179	158	1206	1272	-33	-19	-7	61,36	92,46	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	180	33	-154	1471	-71	-19	12	41,98	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	202	48	176	1624	40	-28	-3	69,08	64,14	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	5	215	-1149	3036	272	-1	12	-3	99,90	40,73	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	216	823	160	1158	-54	-20	-12	20,81	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	228	111	1798	1726	23	7	1	87,32	14,82	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	5	241	1016	1854	311	-25	-68	19	21,99	51,35	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,22	-0,2
1	5	242	-537	570	1013	0	-4	0	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5	0,23	-0,2
1	5	258	-84	-65	1135	16	20	11	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	259	204	-3012	1215	5	13	5	99,90	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,5	0,23	-0,2
1	5	260	777	2691	1603	8	23	7	32,54	9,49	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	5	261	-785	-2402	1295	-5	-1	5	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5	0,23	-0,2
1	5	268	-384	1385	1769	-1	23	-4	99,90	31,52	6,3	5,7	6,3	5,7	0,3		-0,2
1	5	269	432	2760	678	20	53	15	89,18	47,82	6,3	17,7	6,3	17,7	0,3	0,23	-0,2
1	5	294	-335	3227	1181	35	20	-15	99,90	37,54	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	5	295	744	-1137	2897	4	-5	2	35,50	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,2
1	5	318	170	444	2141	-23	4	9	72,86	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,2
1	5	331	-203	260	1215	28	40	-18	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	332	151	2668	770	19	-36	-17	85,07	42,61	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	5	333	-511	-1651	1528	-1	16	-6	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	5	354	-353	-2126	1902	1	-1	3	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,2
1	5	355	515	5258	1606	-8	-10	-3	47,11	23,98	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,2
1	5	356	722	3424	1945	2	-8	2	37,18	36,62	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,2
1	5	360	990	4179	1653	-42	-99	-9	19,84	25,07	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	5	361	-671	625	986	-67	-16	-9	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,2
1	5	393	-140	-1779	270	-39	-12	12	99,90	99,90	6,3	5,7	6,3	5,7	0,4		-0,2
1	5	394	186	2263	1979	52	15	-11	42,50	11,48	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	5	395	-2013	-2589	195	6	12	1	99,90	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,4		-0,2
1	5	396	168	2900	3388	-52	-13	10	44,07	9,15	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	5	402	-1694	1309	664	0	-16	-8	99,90	87,98	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5		-0,2
1	5	403	2822	6077	1531	-3	-11	-1	19,43	25,24	6,3	17,7	6,3	17,7	0,5		-0,2
1	5	407	2131	3447	317	80	313	22	9,56	20,15	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,22	-0,2
1	5	408	99	399	482	25	26	-23	86,55	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,23	-0,2
1	5	423	1164	2015	454	-19	-52	11	20,53	11,01	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,22	-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
												----- cmq/m -----					
1	6	11	332	-3461	1728	29	80	-9	45,96	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	12	-841	-2751	912	4	1	-4	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	6	13	528	-552	432	27	46	22	35,10	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,1		-0,2
1	6	37	-170	-3825	275	-106	27	10	35,96	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,1		-0,2
1	6	38	1094	814	1043	-43	27	-8	18,40	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	6	48	-974	-4211	3234	-2	23	-6	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	6	49	1474	-4112	2037	44	0	21	29,17	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,3		-0,2
1	6	50	5170	-1791	1655	-7	-3	-4	5,28	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	6	59	-1057	-7729	2918	-3	-3	3	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	6	60	348	-9622	2871	27	-1	-18	92,45	88,84	6,3	17,7	6,3	17,7	0,4		-0,2
1	6	80	196	-3906	397	20	0	9	72,56	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,1		-0,2
1	6	81	746	768	2563	-69	1	0	20,08	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	6	99	-230	-5947	268	0	0	6	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,1		-0,2
1	6	108	-1228	-9389	1449	-1	0	4	99,90	88,22	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	6	115	237	-3463	458	21	0	0	64,24	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,1		-0,2
1	6	116	-77	-1319	2672	-46	0	-13	84,55	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	6	125	-177	-5222	747	-17	0	0	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,1		-0,2
1	6	134	-253	-2924	1005	-20	10	-17	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	6	141	-218	-2753	610	-28	-9	-22	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	0,22	-0,2
1	6	142	234	-1441	658	-10	-2	0	83,87	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4	0,23	-0,2
1	6	151	-1119	-1733	209	-8	-3	-12	99,90	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,1		-0,2
1	6	152	1977	57	1041	14	28	-4	13,09	90,76	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	6	153	10	-238	1587	27	44	-22	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	0,22	-0,2
1	6	154	-452	-739	1236	0	-2	-4	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	0,23	-0,2
1	6	162	2059	2373	1246	14	18	10	25,25	61,27	6,3	17,7	6,3	17,7	0,4		-0,2
1	6	163	-208	1197	197	0	25	-2	99,90	89,52	3,1	14,6	3,1	14,6	0,1	0,23	-0,2
1	6	184	-396	-2072	1544	-46	0	16	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	185	-109	-507	463	43	0	-11	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	204	-171	-519	1097	-38	41	-1	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	6	219	134	-852	1275	57	59	15	43,14	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	220	-46	-211	721	-42	19	9	84,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	230	78	-362	1068	-37	-33	4	68,64	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	6	245	-368	-1758	584	-37	-135	-24	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	0,23	-0,2
1	6	246	-49	-207	985	-18	-19	18	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	0,23	-0,2
1	6	250	-164	-513	793	-20	-83	-4	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	0,23	-0,2
1	6	299	291	937	66	-31	114	11	47,95	64,39	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	300	17	-151	814	-63	-22	11	48,45	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmq/m -----				kg/cmq	mm	
1	6	314	47	18	1084	-54	61	-5	52,39	49,42	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	6	364	583	2139	1169	115	185	49	17,17	33,19	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	365	-5	-77	368	-88	22	-1	35,72	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	368	216	611	648	86	59	28	28,13	23,99	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	6	411	1146	2304	901	-75	-164	-52	14,98	33,35	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	0,22	-0,2
1	6	412	129	7	597	-49	-82	41	49,13	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2	0,23	-0,2
1	6	421	589	1039	129	33	101	16	30,64	14,10	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	0,23	-0,2
1	6	539	-235	-1237	396	26	0	-22	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	6	540	-94	-507	1061	-42	58	-3	99,00	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	6	541	-28	-205	708	48	-41	-18	68,91	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	7	7	-136	-857	358	34	107	16	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	7	8	-155	-881	259	13	9	12	99,90	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,1		-0,2
1	7	9	47	90	143	32	152	-1	84,82	19,24	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	7	10	-151	-1119	551	-25	0	21	99,90	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1		-0,2
1	7	11	-321	-1447	1138	32	257	-22	99,90	32,13	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	7	26	-34	-24	40	-17	-23	-15	99,90	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1		-0,2
1	7	28	-60	432	428	-17	-43	-16	99,90	33,49	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	7	33	-332	-1811	601	34	42	-14	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	7	35	-423	-47	43	33	30	-6	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	7	37	2495	-106	1970	-58	145	31	9,08	23,50	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	7	52	412	547	999	44	47	21	33,93	28,30	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	7	53	-273	37	237	-29	33	12	99,90	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1		-0,2
1	7	55	-1552	-1644	413	0	14	-1	99,90	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1		-0,2
1	7	58	-620	-944	71	0	-1	-8	99,90	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,2		-0,2
1	7	75	46	-2051	190	-30	0	12	89,30	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	7	77	-125	-141	542	29	-12	6	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	7	101	150	-1098	169	18	6	15	89,21	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	7	102	-31	165	155	17	31	7	99,90	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,1		-0,2
1	7	103	-375	-743	319	-2	0	5	99,90	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,1		-0,2
1	7	111	-188	-1333	430	-28	0	-3	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	7	113	85	-196	634	-33	-30	-8	73,61	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	7	128	204	224	218	25	52	-17	64,33	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,1		-0,2
1	7	129	344	922	59	16	49	11	55,43	91,44	3,1	14,5	3,1	14,5	0,1		-0,2
1	7	130	24	317	36	21	37	15	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	7	137	68	132	591	-29	-36	-28	84,53	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,23	-0,2
1	7	139	110	65	509	-13	-25	-8	99,90	97,06	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	7	141	-783	-2583	1083	-25	0	-1	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2	0,22	-0,2
1	7	156	47	-139	301	23	49	12	99,90	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1	0,23	-0,2
1	7	158	194	481	1041	24	52	-8	99,90	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1	0,22	-0,2
1	7	164	116	257	491	29	50	-24	99,90	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,2	0,23	-0,2
1	7	168	-514	-2073	659	3	-17	18	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,22	-0,2
1	7	179	211	1245	1044	-41	25	18	47,53	86,28	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	7	181	24	419	365	-40	22	-10	72,88	44,04	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	7	184	-338	-1885	721	36	27	6	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	7	206	-216	-988	296	-43	0	-4	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	7	207	143	73	313	36	-30	-4	99,90	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1		-0,2
1	7	211	-124	112	760	46	-33	-9	99,90	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1		-0,2
1	7	212	194	640	741	-28	13	11	99,90	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,1		-0,2
1	7	215	830	3782	324	-66	-145	14	19,19	24,86	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	7	217	236	987	500	-50	-41	-8	40,43	20,08	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	7	219	-165	-1121	1127	-49	0	8	99,90	99,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	7	232	116	1336	33	39	26	3	60,08	17,44	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	7	233	412	1309	122	37	15	-8	73,37	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1		-0,2
1	7	237	112	1018	936	43	27	6	99,90	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,1		-0,2
1	7	238	526	1368	483	27	14	9	70,61	99,90	6,3	17,7	6,3	17,7	0,1		-0,2
1	7	241	259	2056	583	38	63	-31	46,03	48,25	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,22	-0,2
1	7	243	21	841	838	20	23	17	99,90	26,19	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4	0,23	-0,2
1	7	245	22	-526	2541	35	101	-18	83,71	72,39	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,23	-0,2
1	7	251	702	2676	741	14	36	-9	33,25	9,17	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,22	-0,2
1	7	254	170	987	516	-19	-43	15	99,90	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,2	0,22	-0,2
1	7	263	13	373	1026	26	67	15	99,90	99,90	6,3	17,6	6,3	17,6	0,2	0,22	-0,2
1	7	264	158	1607	1279	-31	21	-26	99,90	86,15	6,3	17,7	6,3	17,7	0,3	0,23	-0,2
1	7	294	271	3514	904	49	120	15	39,07	27,58	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	7	296	156	1306	490	-49	-9	-11	46,75	19,93	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	7	331	5	503	107	27	41	25	99,90	99,90	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	7	334	149	1252	159	-10	5	8	99,90	97,85	3,1	14,5	3,1	14,5	0,1		-0,2
1	7	336	241	3010	259	-9	79	7	84,33	34,08	3,1	14,6	3,1	14,6	0,2		-0,2
1	7	357	561	2897	509	11	15	-11	41,52	41,83	3,1	14,5	3,1	14,5	0,1		-0,2
1	7	360	-570	4130	1298	-74	-70	-17	99,90	26,75	3,1	14,6	3,1	14,6	0,4		-0,2
1	7	362	232	1732	142	-65	-53	10	34,15	12,37	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3		-0,2
1	7	364	-1718	1339	417	-136	-103	-22	99,90	12,06	3,1	3,1	3,1	3,1	0,2		-0,2
1	7	397	322	3631	1376	21	11	-17	53,17	34,07	3,1	14,5	3,1	14,5	0,2		-0,2
1	7	401	-113	3171	1171	68	43	21	99,90	43,20	6,3	17,6	6,3	17,6	0,2		-0,2
1	7	404	-724	4137	1050	5	25	-7	99,90	29,31	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	7	407	3347	4491	1630	77	343	-9	6,77	16,65	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3	0,22	-0,2
1	7	409	1019	1973	1228	52	240	5	18,26	6,66	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,22	-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7																	
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	Molt.Ult.	Molt.Ult.	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	Direz. X	Direz. Y	----- cmg/m -----					kg/cmq	mm
1	7	411	1414	1951	2519	38	193	2	15,53	7,43	3,1	3,1	3,1	3,1	0,3	0,22	-0,2
1	7	424	-3091	797	441	39	33	-10	99,90	24,90	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1		-0,2
1	7	425	959	1390	612	8	45	-2	26,76	15,20	3,1	3,1	3,1	3,1	0,1	0,22	-0,2
1	7	426	2484	5986	1895	14	36	9	10,56	20,10	3,1	14,5	3,1	14,5	0,2	0,22	-0,2
1	7	430	728	2904	2793	11	37	4	66,67	47,59	6,3	17,6	6,3	17,6	0,4	0,22	-0,2
1	7	431	3663	5860	3896	27	133	-1	7,05	18,01	3,1	14,6	3,1	14,6	0,5	0,21	-0,2
1	7	534	-99	682	683	45	37	11	91,77	26,73	3,1	3,1	3,1	3,1	0,4		-0,2
1	7	546	-82	261	44	-27	-51	-25	99,90	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,2		-0,2
1	7	548	297	2488	297	-28	-48	26	49,68	43,62	3,1	14,6	3,1	14,6	0,3		-0,2
1	7	549	-256	-86	126	-24	-82	20	99,90	99,90	3,1	14,5	3,1	14,5	0,2		-0,2

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t'm)	(t)	(t'm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t'm)	(t)	Kg/cm²	mb	(t'm)	(t)	
1	1	9	Rara												RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	-0,2	0,3	4	0,0	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	-0,2	2	4	0,0	-0,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	-0,6	
1	1	15	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	6	0,0	-0,6	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,3	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	66	6	0,0	0,3	4	6	0,0	-0,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-0,6	
1	1	21	Rara											RaraCls	168,0	0,4	10	0,0	-1,0	2,4	10	0,0	-5,9	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	0,0	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	10	0,0	-1,0	18	10	0,0	-5,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-5,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	2,3	1	0,0	-5,6	
1	1	35	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	4	0,0	-0,5	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	1,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	170	10	0,0	1,0	2	1	0,0	-0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,4	
1	1	36	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	6	0,0	-0,5	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	1,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	194	12	0,0	1,2	2	4	0,0	-0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,4	
1	1	41	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,8	10	0,0	-4,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,3	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	51	12	0,0	0,3	14	10	0,0	-4,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,7	1	0,0	-4,2	
1	1	77	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	10	0,0	-0,4	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,7	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	122	10	0,0	0,7	2	10	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,7	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,3	
1	1	78	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	4	0,0	-0,5	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,6	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	123	12	0,0	0,7	2	4	0,0	-0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,4	
1	1	93	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	4	0,0	-2,4	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	53	12	0,0	0,3	7	1	0,0	-2,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,9	1	0,0	-2,2	
1	1	113	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	10	0,0	-0,3	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	37	12	0,0	0,2	2	10	0,0	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,2	
1	1	114	Rara											RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	-0,1	0,2	4	0,0	-0,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	38	12	0,0	0,2	2	4	0,0	-0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,4	
1	1	119	Rara											RaraCls	168,0	0,2	5	0,0	0,0	0,3	4	0,0	-0,6	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	12	0,0	0,1	2	4	0,0	-0,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,5	
1	1	139	Rara											RaraCls	168,0	0,1	4	0,0	0,0	0,1	4	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	6	0,0	0,0	5	6	0,0	0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	1	140	Rara											RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	0,0	0,2	4	0,0	-0,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	0,0	1	4	0,0	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	0,1	1	0,0	-0,2	
1	1	145	Rara											RaraCls	168,0	0,0	10	0,0	-0,1	0,2	4	0,0	-0,4	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	10	0,0	-0,1	1	4	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,3	
1	1	181	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	39	12	0,0	0,2	18	9	0,0	0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	1	182	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,1	7	0,0	-0,1	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	47	12	0,0	0,3	1	7	0,0	-0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,1	1	0,0	-0,1	
1	1	197	Rara											RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	0,0	0,2	4	0,0	-0,5	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	25	12	0,0	0,1	2	4	0,0	-0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,4	
1	1	217	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	53	12	0,0	0,3	20	9	0,0	0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	1	218	Rara											RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	-0,2	0,1	4	0,0	-0,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	-0,2	1	7	0,0	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,1	1	0,0	-0,2	
1	1	223	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	41	12	0,0	0,2	119	12	0,0	0,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	1	243	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,1	0,0	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	12	0,0	0,1	18	9	0,0	0,5	

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y					
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	1	244	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,2	12	0,0	0,0	0,2	9	0,0	-0,1	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	9	0,0	0,0	1	9	0,0	-0,1	
1	1	249	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,1	1	0,0	-0,1	
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	9	0,0	0,1	75	12	0,0	0,4	
1	1	296	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,6	0,0	1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	113	12	0,0	0,6	48	6	0,0	1,2	
1	1	297	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,6	0,0	1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,4	0,3	6	0,0	-0,5	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	79	12	0,0	0,4	2	6	0,0	-0,5	
1	1	312	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,3	
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	0,9	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	6	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	37	12	0,0	0,2	157	6	0,0	0,9	
1	1	362	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	1,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,4	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,4	43	6	0,0	1,2	
1	1	363	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-1,7	0,2	12	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	6	0,0	-1,7	8	12	0,0	0,0	
1	1	387	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,2	0,1	1	0,0	-0,1	
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	1,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	-0,2	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	-0,2	220	6	0,0	1,3	
1	1	388	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-1,3	0,3	6	0,0	-0,6	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-1,3	2	6	0,0	-0,6	
1	1	389	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,3	0,3	1	0,0	-0,6	
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	1,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,1	6	0,0	-0,2	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	1,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	158	11	0,0	1,0	1	6	0,0	-0,2	
1	1	409	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,1	1	0,0	-0,1	
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,7	0,1	1,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	9	0,1	1,2	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,7	0,1	1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	160	12	0,0	0,8	71	6	0,1	1,2	
1	1	410	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,7	0,1	1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	0,3	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	57	6	0,0	0,3	48	12	0,0	0,2	
1	1	417	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,7	0,0	1,7	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,7	0,0	1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	128	6	0,0	0,8	320	6	0,0	1,8	
1	1	534	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,7	0,0	1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,3	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	-0,3	24	6	0,0	0,6	
1	1	535	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,2	8	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	18	12	0,0	0,0	32	12	0,0	0,2	
1	1	536	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	0,1	0,1	6	0,0	-0,2	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	44	12	0,0	0,2	1	6	0,0	-0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,1	1	0,0	-0,1	

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)
1	2	3	Rara											RaraCls	168,0	1,2	3	-0,1	-0,9	3,7	9	0,2	-5,8
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,9	0,1	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	3	-0,1	-0,9	26	9	0,2	-5,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,1	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,9	2,8	1	0,1	-5,7
1	2	4	Rara										RaraCls	168,0	0,8	3	0,0	-0,9	3,5	3	0,1	-7,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	0,0	-7,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	3	0,0	-0,9	26	3	0,1	-7,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-7,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	2,9	1	0,0	-7,0
1	2	5	Rara										RaraCls	168,0	1,5	6	-0,1	0,1	2,7	4	-0,2	-3,3	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	-0,2	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	93	6	-0,1	0,1	19	7	-0,2	-3,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	-0,2	-3,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	0,1	2,5	1	-0,2	-3,3
1	2	31	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	4,0	3	0,2	-6,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	2,7	-0,1	-5,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	624	12	0,0	3,8	28	3	0,2	-6,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,7	0,0	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,4	1	0,0	-5,8
1	2	32	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,4	1	0,0	-2,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	1,2	0,0	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	262	12	0,0	1,6	10	1	0,0	-2,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,2	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	1	0,0	-2,7
1	2	42	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	2,8	3	0,1	-5,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	1,7	0,0	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	384	12	0,0	2,4	20	3	0,1	-5,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,7	0,0	-5,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,3	1	0,0	-5,5
1	2	73	Rara										RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,6	2,7	3	0,0	-6,8	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,6	0,0	-6,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	3	0,0	-0,6	20	3	0,0	-6,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-6,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	2,5	1	0,0	-6,7
1	2	74	Rara										RaraCls	168,0	1,6	3	0,1	0,1	1,2	3	0,0	-2,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,2	0,0	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	110	3	0,1	0,1	9	3	0,0	-2,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,9	1	0,0	-2,2
1	2	94	Rara										RaraCls	168,0	1,2	3	0,0	-0,2	2,1	3	0,0	-4,4	

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	2	109	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	37	3	0,0	-0,2	16	3	0,0	-4,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,8	1	0,0	-4,3	
			Rara											RaraCls	168,0	2,8	3	-0,1	-0,1	2,2	12	0,0	-5,5	
1	2	110	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	122	3	-0,1	-0,1	16	12	0,0	-5,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	1,8	1	0,0	-4,7	
			Rara											RaraCls	168,0	2,2	3	0,1	0,1	0,9	3	0,0	-1,8	
1	2	120	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	136	3	0,1	0,1	6	3	0,0	-1,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-1,6	
			Rara											RaraCls	168,0	1,9	3	0,1	0,0	1,6	3	0,0	-3,2	
1	2	135	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	96	3	0,1	0,0	11	3	0,0	-3,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	1,3	1	0,0	-3,2	
			Rara											RaraCls	168,0	6,1	3	0,2	-0,1	1,8	12	0,0	-4,1	
1	2	136	Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-0,1	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	290	3	0,2	-0,1	13	12	0,0	-4,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,1	1,3	1	0,0	-2,9	
			Rara											RaraCls	168,0	2,7	3	0,1	0,0	0,8	6	0,0	-1,7	
1	2	146	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	131	3	0,1	0,0	6	6	0,0	-1,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-1,1	
			Rara											RaraCls	168,0	2,7	3	0,1	-0,1	1,1	12	0,0	-2,3	
1	2	176	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	121	3	0,1	-0,1	8	12	0,0	-2,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-2,0	
			Rara											RaraCls	168,0	2,8	3	-0,1	0,0	1,3	3	0,1	-1,0	
1	2	177	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	140	3	-0,1	0,0	9	3	0,1	-1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-1,1	
			Rara											RaraCls	168,0	3,5	3	0,1	-0,2	0,7	3	0,0	-1,1	
1	2	198	Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	-0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	152	3	0,1	-0,2	5	3	0,0	-1,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,9	
			Rara											RaraCls	168,0	2,4	3	0,1	-0,1	0,7	3	0,0	-1,0	
1	2	213	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	112	3	0,1	-0,1	5	3	0,0	-1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-0,9	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	3	0,0	0,2	0,0	0	0,0	0,0	
1	2	214	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,2	0,0	1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	85	9	0,0	0,2	51	12	0,0	1,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	0,2	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	2,7	3	0,1	-0,1	0,5	3	0,0	-0,7	
1	2	224	Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	125	3	0,1	-0,1	3	3	0,0	-0,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,7	1	0,1	-0,1	0,3	1	0,0	-0,7	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	3	0,0	0,0	1,3	3	-0,1	-0,3	
1	2	239	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	63	3	0,0	0,0	32	3	-0,1	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	0,9	1	0,0	-0,2	
			Rara											RaraCls	168,0	3,3	3	0,1	-0,1	2,6	3	0,2	-0,3	
1	2	240	Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	151	12	-0,1	0,2	54	12	-0,1	0,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	-0,1	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,5	1	-0,1	0,0	1,2	1	-0,1	0,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	3	0,0	0,0	0,4	3	0,0	-0,1	
1	2	257	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	36	6	0,0	0,1	11	6	0,0	0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,3	
			Rara											RaraCls	168,0	2,1	3	0,1	-0,1	3,4	3	0,1	-0,2	
1	2	291	Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	0,0	0,1	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	99	3	0,1	-0,1	130	3	0,1	-0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,1	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	0,1	0,0	1,8	1	0,1	-0,2	
			Rara											RaraCls	168,0	1,0	3	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0	
1	2	292	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,1	0,0	1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	71	12	0,0	0,1	57	6	0,0	1,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,8	6	0,1	-0,2	0,3	6	0,0	-0,4	
1	2	330	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	62	6	0,1	-0,2	2	6	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,2	
			Rara											RaraCls	168,0	1,3	6	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	2	348	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	60	9	0,0	0,0	131	3	0,0	0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,8	12	-0,1	0,1	0,1	12	0,0	-0,1	
1	2	358	Freq	0,4	0,00	0	6	-0,1	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	100	12	-0,1	0,1	13	6	0,0	0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	2,5	9	0,1	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	2	359	Freq	0,4	0,00	0	5	0,1	0,0	0,1	3,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	122	9	0,1	0,0	140	6	0,1	3,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,1	3,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,2	1	0,1	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	4,8	6	0,2	-0,5	0,7	6	0,0	-0,7	
1	2	392	Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,4	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	164	6	0,2	-0,5	4	6	0,0	-0,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,4	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,5	1	0,1	-0,4	0,6	1	0,0	-0,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,9	9	0,1	-0,2	0,0	0	0,0	0,0	
1	2	405	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	-0,1	0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	60	9	0,1	-0,2	261	3	-0,1	0,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	-0,1	0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	0,1	-0,3	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	7,3	2	-0,3	1,6	7,2	8	-0,8	4,4	
1	2	406	Freq	0,4	0,00	0	1	-0,3	1,6	-0,7	4,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	680	2							

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI				DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)		
1	2	545	Rara											RaraCls	168,0	1,1	3	0,0	0,1	1,6	3	0,1	-0,2		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,1	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	67	3	0,0	0,1	59	12	0,0	-0,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	0,1	1,4	1	0,0	-0,2		

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	3	1	Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-0,2	0,8	6	0,0	-0,4
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	6	0,0	-0,2	8	12	0,0	-0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,2	0,7	1	0,0	-0,3
1	3	2	Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-0,2	0,8	6	0,0	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	6	0,0	-0,2	5	6	0,0	-0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,5	1	0,0	-0,6
1	3	5	Rara											RaraCls	168,0	1,6	6	-0,1	-0,6	3,3	6	-0,2	-2,4
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-0,6	-0,2	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	6	-0,1	-0,6	21	4	-0,2	-2,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,6	-0,2	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	-0,1	-0,6	3,0	1	-0,2	-2,5
1	3	6	Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	0,0	5,8	6	-0,2	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,2	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	62	6	0,0	0,0	283	6	-0,2	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,2	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	0,0	4,8	1	-0,2	-0,1
1	3	13	Rara											RaraCls	168,0	2,1	6	-0,1	0,0	2,6	6	-0,2	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	0,0	-0,2	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	110	6	-0,1	0,0	72	6	-0,2	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	-0,2	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,7	1	-0,1	0,0	2,2	1	-0,2	0,2
1	3	14	Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	-0,1	0,6	6	0,0	-0,5
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	38	6	0,0	-0,1	4	6	0,0	-0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,1	0,5	1	0,0	-0,4
1	3	15	Rara											RaraCls	168,0	1,4	6	0,0	0,0	6,1	6	-0,2	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,2	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	77	6	0,0	0,0	331	6	-0,2	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,2	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	0,0	5,6	1	-0,2	0,1
1	3	16	Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,2	1,1	4	0,1	-1,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,1	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	4	0,0	-0,2	7	4	0,1	-1,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,1	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,0	1	0,1	-1,0
1	3	17	Rara											RaraCls	168,0	1,4	6	-0,1	0,0	3,3	6	-0,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,2	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	79	6	-0,1	0,0	86	6	-0,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,2	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	0,0	3,1	1	-0,2	0,1
1	3	18	Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-0,2	0,7	6	0,0	-0,8
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	6	0,0	-0,2	5	6	0,0	-0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,6	1	0,0	-0,7
1	3	29	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,1	0,7	6	0,0	-0,6
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	6	0,0	-0,1	4	6	0,0	-0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,5	1	0,0	-0,6
1	3	30	Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-0,2	0,6	6	0,0	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	6	0,0	-0,2	4	6	0,0	-0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,2	0,5	1	0,0	-0,6
1	3	32	Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-0,6	1,4	12	0,0	-2,8
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,6	10	12	0,0	-2,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,1	1	0,0	-2,6
1	3	34	Rara											RaraCls	168,0	0,9	6	0,0	-0,1	0,1	6	0,0	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	6	0,0	-0,1	1	6	0,0	-0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,1	1	0,0	-0,3
1	3	36	Rara											RaraCls	168,0	1,0	6	0,0	-0,1	0,2	4	0,0	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	39	6	0,0	-0,1	1	4	0,0	-0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	0,1	1	0,0	-0,2
1	3	38	Rara											RaraCls	168,0	1,9	6	-0,1	0,0	1,2	6	-0,1	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,1	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	98	6	-0,1	0,0	33	6	-0,1	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	0,0	1,0	1	-0,1	0,2
1	3	40	Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	-0,2	0,3	12	0,0	-0,4
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	38	6	0,0	-0,2	2	10	0,0	-0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	-0,4
1	3	43	Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-0,3	0,7	12	0,0	-0,5
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,3	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,3	4	12	0,0	-0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,4	1	0,0	-0,5
1	3	45	Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-0,3	0,7	12	0,0	-0,5
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,3	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	-0,3	5	12	0,0	-0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,4	1	0,0	-0,5
1	3	47	Rara											RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,1	0,7	12	0,0	-0,8
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,1	5	12	0,0	-0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,6	1	0,0	-0,8
1	3	51	Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	-0,1	0,7	12	0,0	-0,5
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	24	6	0,0	-0,1	5	12	0,0	-0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,4
1	3	54	Rara											RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,2	0,5	12	0,0	-0,5
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	8	6	0,0	-0,2	3	12	0,0	-0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,4	1	0,0	-0,6
1	3	56	Rara											RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-0,2	0,7	12	0,0	-0,6
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	12	0,0	-0,2	5	12	0,0	-0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,5	1	0,0	-0,6
1</																							

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)		
1	3	74	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,1	0,6	1	0,0	-0,4		
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,0	6	-0,1	-0,5	1,2	3	0,0	-2,4		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	6	-0,1	-0,5	8	3	0,0	-2,4		
1	3	76	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	1,0	1	0,0	-2,3		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,9	6	0,0	-0,2	0,3	10	0,0	-0,7		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	28	12	0,0	-0,1	2	10	0,0	-0,7		
1	3	78	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	-0,6		
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-0,2	0,3	7	0,0	-0,6		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	33	6	0,0	-0,2	2	7	0,0	-0,6		
1	3	81	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,5		
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,1	-0,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,6	6	-0,1	0,0	1,1	6	-0,1	-0,2		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,1	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	79	6	-0,1	0,0	21	12	-0,1	-0,1		
1	3	83	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	0,0	1,0	1	-0,1	-0,1		
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,6	6	-0,1	-0,3	0,5	6	0,0	-0,8		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	40	6	-0,1	-0,3	3	6	0,0	-0,8		
1	3	95	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	0,3	1	0,0	-0,6		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,3	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,9	6	0,0	-0,3	0,6	12	0,0	-0,7		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,3	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	6	0,0	-0,3	4	12	0,0	-0,7		
1	3	98	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	0,4	1	0,0	-0,7		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-0,1	0,4	12	0,0	-0,4		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	18	6	0,0	-0,1	2	12	0,0	-0,4		
1	3	100	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	-0,4		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-0,1	0,6	12	0,0	-0,2		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	37	6	0,0	-0,1	11	12	0,0	-0,2		
1	3	104	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,2		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,2	0,4	12	0,0	-0,4		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	12	0,0	-0,2	3	12	0,0	-0,4		
1	3	105	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,3	1	0,0	-0,4		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,3	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,4	0,8	12	0,0	-0,4		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,3	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	0,0	-0,3	6	12	0,0	-0,4		
1	3	106	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,4	1	0,0	-0,5		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,3	6	0,0	-0,1	0,6	12	0,0	-0,3		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	49	6	0,0	-0,1	5	12	0,0	-0,3		
1	3	107	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	-0,3		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-0,1	0,5	12	0,0	-0,5		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	12	0,0	-0,1	3	12	0,0	-0,5		
1	3	110	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	-0,5		
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraCls	168,0	2,0	3	-0,1	-0,3	0,9	3	0,0	-1,9		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	54	3	-0,1	-0,3	7	3	0,0	-1,9		
1	3	112	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,7	1	0,0	-1,7		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	-0,2	0,4	10	0,0	-0,6		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	36	6	0,0	-0,2	3	10	0,0	-0,6		
1	3	114	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,5		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,3	6	0,0	-0,1	0,4	12	0,0	-0,4		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	44	6	0,0	-0,1	3	10	0,0	-0,5		
1	3	116	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,4		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	-0,2	0,6	3	0,0	-0,9		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	33	6	0,0	-0,2	4	6	0,0	-1,0		
1	3	118	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,2	0,5	1	0,0	-0,9		
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,7	6	-0,1	-0,3	0,4	6	0,0	-0,8		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	45	6	-0,1	-0,3	3	6	0,0	-0,8		
1	3	121	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	0,3	1	0,0	-0,6		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,0	6	0,0	-0,3	0,6	12	0,0	-0,8		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	28	12	0,0	-0,1	4	12	0,0	-0,8		
1	3	122	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,5	1	0,0	-0,8		
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,5	6	0,0	-0,3	0,3	12	0,0	-0,3		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	12	0,0	-0,2	2	12	0,0	-0,3		
1	3	124	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,2	1	0,0	-0,4		
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,0	6	0,0	-0,1	0,6	12	0,0	-0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	36	6	0,0	-0,1	20	12	0,0	-0,1		
1	3	126	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	0,0		
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-0,1	0,8	6	0,0	0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	36	6	0,0	-0,1	50	12	0,0	0,1		
1	3	131	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,1	0,0	0</				

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																								
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)		
1	3	142	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	-0,1	1	6	0,0	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	-0,1	0,1	1	0,0	-0,2	
			Rara												RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,3	0,8	10	0,1	-1,1
1	3	144	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	6	0,0	-0,3	6	10	0,1	-1,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,3	0,8	1	0,0	-1,0	
			Rara												RaraCls	168,0	2,2	6	-0,1	-0,3	0,4	6	0,0	-0,6
1	3	147	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	68	6	-0,1	-0,3	3	6	0,0	-0,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,2	1	0,0	-0,4	
			Rara												RaraCls	168,0	1,3	6	0,0	-0,3	0,6	12	0,0	-0,6
1	3	148	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	34	12	0,0	-0,1	4	12	0,0	-0,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,4	1	0,0	-0,7	
			Rara												RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,3	0,2	12	0,0	-0,2
1	3	150	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	6	0,0	-0,3	1	12	0,0	-0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,1	1	0,0	-0,2	
			Rara												RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	-0,1	0,5	6	0,0	-0,3
1	3	155	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	-0,1	3	6	0,0	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,3	
			Rara												RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	0,0	1,9	6	-0,1	-0,2
1	3	159	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	32	6	0,0	0,0	62	6	-0,1	-0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-0,2	
			Rara												RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	-0,3	0,6	12	0,0	-0,3
1	3	160	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	25	6	0,0	-0,3	5	12	0,0	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,3	1	0,0	-0,4	
			Rara												RaraCls	168,0	1,2	6	0,0	-0,3	0,3	12	0,0	-0,2
1	3	161	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	28	6	0,0	-0,3	2	12	0,0	-0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,2	1	0,0	-0,2	
			Rara												RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	-0,1	0,9	6	-0,1	-0,3
1	3	177	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	6	0,0	-0,1	10	6	-0,1	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	-0,3	
			Rara												RaraCls	168,0	3,4	3	-0,1	-0,3	0,6	3	0,0	-1,1
1	3	180	Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	-0,2	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	116	3	-0,1	-0,3	5	3	0,0	-1,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-0,2	0,4	1	0,0	-0,9	
			Rara												RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-0,1	0,1	7	0,0	-0,3
1	3	182	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	37	6	0,0	-0,1	1	7	0,0	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	-0,1	0,1	1	0,0	-0,2	
			Rara												RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-0,1	0,2	10	0,0	-0,3
1	3	185	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	12	0,0	-0,1	1	10	0,0	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,2	
			Rara												RaraCls	168,0	0,6	3	0,0	0,1	0,5	6	0,0	-0,4
1	3	187	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	42	3	0,0	0,1	3	6	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-0,4	
			Rara												RaraCls	168,0	2,4	6	-0,1	-0,2	0,2	6	0,0	-0,4
1	3	199	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	85	6	-0,1	-0,2	2	6	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,2	0,1	1	0,0	-0,2	
			Rara												RaraCls	168,0	1,5	6	0,1	-0,2	0,5	12	0,0	-0,3
1	3	200	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	42	6	0,1	-0,2	3	6	0,0	-0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,2	0,2	1	0,0	-0,3	
			Rara												RaraCls	168,0	0,9	6	0,0	-0,2	0,3	6	0,0	-0,1
1	3	201	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	6	0,0	-0,2	5	12	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	0,0	1	0,0	0,0	
			Rara												RaraCls	168,0	1,4	6	0,1	-0,2	0,8	12	0,0	-0,1
1	3	203	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	38	6	0,1	-0,2	22	12	0,0	-0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,2	0,2	1	0,0	-0,1	
			Rara												RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-0,1	0,3	12	0,0	-0,4
1	3	205	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	35	12	0,0	-0,1	2	12	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,4	
			Rara												RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-0,1	0,6	12	0,0	-0,4
1	3	209	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	22	12	0,0	-0,1	4	12	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,1	0,5	1	0,0	-0,4	
			Rara												RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-0,2	0,6	6	0,0	0,0
1	3	210	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	6	0,0	-0,2	34	12	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	0,1	
			Rara												RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	0,0	0,6	12	0,0	-0,6
1	3	214	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	12	0,0	0,0	4	12	0,0	-0,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-0,6	
			Rara												RaraCls	168,0	2,7	3	-0,1	-0,2	0,4	12	0,0	-0,8
1	3	216	Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	-0,3	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	98	3	-0,1	-0,2	3	12	0,0	-0,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	-0,1	-0,3	0,4	1	0,0	-0,7	
			Rara												RaraCls	168,0	1,3	6	0,0	-0,1	0,2	6	0,0	-0,1
1	3	218	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	55	6	0,0						

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)		
1	3	225	Rara											RaraCls	168,0	1,9	6	0,1	-0,1	1,7	6	0,1	-0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	71	6	0,1	-0,1	77	12	0,0	0,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-0,1	1,4	1	0,1	0,0		
1	3	226	Rara											RaraCls	168,0	1,0	6	0,0	-0,1	0,6	6	0,1	0,2		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	6	0,0	-0,1	21	6	0,1	0,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	0,0	0,2	1	0,0	0,3		
1	3	227	Rara											RaraCls	168,0	1,5	6	0,1	-0,1	1,9	6	0,1	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	66	6	0,1	-0,1	104	6	0,1	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-0,1	1,2	1	0,0	0,1		
1	3	229	Rara											RaraCls	168,0	0,8	6	0,0	0,0	0,4	6	0,0	0,2		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	47	6	0,0	0,0	66	6	0,0	0,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
1	3	231	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	0,0	1,2	6	0,0	0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	37	6	0,0	0,0	74	6	0,0	0,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	0,1		
1	3	235	Rara											RaraCls	168,0	1,3	6	0,0	-0,1	1,2	6	0,0	0,2		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	56	6	0,0	-0,1	108	6	0,0	0,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	0,0	0,5	1	0,0	0,3		
1	3	236	Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	0,0	0,6	6	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	35	3	0,0	0,0	15	6	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	0,5	1	0,0	0,0		
1	3	240	Rara											RaraCls	168,0	0,8	12	0,0	-0,2	0,5	5	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	5	0,0	0,0	17	6	0,0	0,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,2		
1	3	242	Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	0,1	0,5	6	-0,1	0,3		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	6	0,0	0,1	24	6	-0,1	0,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,1	0,2	1	0,0	0,2		
1	3	244	Rara											RaraCls	168,0	0,1	9	0,0	0,0	0,4	6	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	0,0	11	6	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,1		
1	3	246	Rara											RaraCls	168,0	0,7	9	0,0	0,0	0,5	12	0,0	-0,2		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	20	9	0,0	0,0	5	9	0,0	-0,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-0,2		
1	3	248	Rara											RaraCls	168,0	1,3	12	-0,1	0,0	2,1	12	-0,1	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	45	12	-0,1	0,0	75	12	-0,1	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	0,2		
1	3	252	Rara											RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	0,0	0,8	6	-0,1	-0,2		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	12	0,0	0,0	12	12	0,1	-0,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,2		
1	3	253	Rara											RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	0,0	0,5	6	0,0	-0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	12	0,0	0,0	14	6	0,0	-0,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	0,0	0,0	1	0,0	0,0		
1	3	255	Rara											RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	0,0	3,4	6	-0,1	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,1	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	54	6	0,0	0,0	181	6	-0,1	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	0,0	1,7	1	-0,1	0,1		
1	3	256	Rara											RaraCls	168,0	1,4	12	0,0	-0,1	2,3	6	-0,1	-0,2		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	116	3	0,0	0,4	84	12	0,1	-0,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,2		
1	3	265	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	0,0	1,6	6	-0,1	-0,4		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	30	6	0,0	0,0	34	6	-0,1	-0,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,4		
1	3	266	Rara											RaraCls	168,0	2,9	12	0,2	0,0	1,5	6	-0,1	-0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	-0,1	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	85	12	0,2	0,0	28	6	-0,1	-0,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,1	0,6	1	0,0	-0,1		
1	3	267	Rara											RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	0,0	1,1	12	0,1	-0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	12	0,0	0,0	31	12	0,1	-0,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-0,1		
1	3	292	Rara											RaraCls	168,0	1,3	6	-0,1	-0,3	0,4	9	0,0	-0,2		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	6	-0,1	-0,3	5	9	0,0	-0,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,2														

Prof. Arch. Giacomo Tempesta
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2013 - Lic. Nro: 21297

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	3	351	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,6	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	-0,7	2	12	0,0	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	0,2	1	0,0	-0,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	0,0	0,9	6	0,0	-0,1	
1	3	352	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	6	0,0	0,0	28	6	0,0	-0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-0,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	0,0	1,9	6	-0,1	-0,2	
1	3	353	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	-0,1	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	40	3	0,0	0,1	67	6	-0,1	-0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	-0,1	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,1	1,7	1	-0,1	-0,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,9	12	0,0	-0,4	0,2	6	0,0	-0,3	
1	3	359	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,5	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	12	0,0	-0,4	1	3	0,0	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,5	0,2	1	0,0	-0,3	
			Rara											RaraCls	168,0	3,1	3	-0,1	-0,4	0,6	12	0,0	-0,1	
1	3	361	Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	-0,3	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	100	3	-0,1	-0,4	12	12	0,0	-0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,6	1	-0,1	-0,3	0,4	1	0,0	-0,2	
			Rara											RaraCls	168,0	1,8	6	-0,1	0,0	1,8	12	0,1	0,3	
1	3	363	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,1	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	102	6	-0,1	0,0	126	12	0,1	0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,1	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,1	1,8	1	0,1	0,2	
			Rara											RaraCls	168,0	1,5	6	-0,1	0,1	3,4	12	0,1	0,5	
1	3	365	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,1	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	88	6	-0,1	0,1	259	12	0,1	0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,1	0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,1	3,3	1	0,1	0,4	
			Rara											RaraCls	168,0	2,3	9	-0,1	-0,3	1,2	12	0,0	-0,1	
1	3	367	Freq	0,4	0,00	0	5	-0,1	-0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	81	6	-0,1	-0,2	47	12	0,0	-0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,8	1	-0,1	-0,2	0,7	1	0,0	-0,1	
			Rara											RaraCls	168,0	3,9	6	-0,1	0,0	0,9	12	0,0	-0,4	
1	3	369	Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	208	6	-0,1	0,0	11	12	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,5	1	-0,1	0,1	0,6	1	0,0	-0,3	
			Rara											RaraCls	168,0	1,9	6	-0,1	-0,3	0,0	0	0,0	0,0	
1	3	370	Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	48	6	-0,1	-0,3	19	3	0,0	0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	-0,1	-0,2	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	3,0	6	0,1	-0,5	1,2	6	0,0	0,2	
1	3	371	Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,4	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	89	6	0,1	-0,5	103	6	0,0	0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,4	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,0	1	0,1	-0,4	0,5	1	0,0	0,2	
			Rara											RaraCls	168,0	3,2	6	0,1	-0,3	1,9	6	0,1	0,3	
1	3	372	Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,3	0,1	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	110	6	0,1	-0,3	163	6	0,1	0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,3	0,0	0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,2	1	0,1	-0,3	0,9	1	0,0	0,4	
			Rara											RaraCls	168,0	3,0	6	-0,1	-0,1	1,0	6	0,0	-0,1	
1	3	374	Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	142	6	-0,1	-0,1	31	6	0,0	-0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,1	1	-0,1	0,0	0,6	1	0,0	-0,1	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	3	-0,1	-0,2	0,4	6	0,0	0,1	
1	3	375	Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	41	12	-0,1	-0,1	22	6	0,0	0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,2	1	-0,1	-0,1	0,2	1	0,0	0,1	
			Rara											RaraCls	168,0	4,7	6	0,2	-0,4	1,5	6	0,1	0,3	
1	3	376	Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,3	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	165	6	0,2	-0,4	134	6	0,1	0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,3	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,3	1	0,1	-0,3	0,6	1	0,0	0,3	
			Rara											RaraCls	168,0	1,8	6	-0,1	-0,4	1,0	6	0,0	0,0	
1	3	377	Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-0,4	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	40	6	-0,1	-0,4	37	6	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,4	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	-0,1	-0,4	0,6	1	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	3,8	6	0,1	-0,4	2,4	6	0,1	0,5	
1	3	378	Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,3	0,1	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	131	6	0,1	-0,4	218	6	0,1	0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,3	0,1	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,6	1	0,1	-0,3	1,0	1	0,1	0,5	
			Rara											RaraCls	168,0	2,0	6	0,1	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	3	379	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	94	6	0,1	0,0	175	6	0,1	0,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	3	380	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	1,4	0,0	1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	142	6	0,1	1,3	117	6	0,1	1,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,4	0,0	1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	6	0,0	0,1	
1	3	381	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,6	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	138	12	0,0	0,6	72	6	0,0	0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,7	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,9	1	0,0	0,1	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	6	0,1	0,1	0,0	0	0,0	0,0	
1	3	382	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,1	1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	53	6	0,1	0,1	101	6	0,1	1,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	1,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	2,6	6	0,1	-0,3	0,6	6	0,0	-0,4	
1	3	383	Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	90	6	0,1	-0,3	4	6	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,2	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	0,1	-0,2	0,4	1	0,0	-0,4	
			Rara											RaraCls	168,0	2,2	6	0,1	-1,7	3,0	6	0,1	-0,4	
1	3	384	Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-1,8	0,1	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	6	0,1	-1,7	96	6	0,1	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,8	0,1	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	0,1	-1,8	1,7	1	0,1	-0,4	
			Rara											RaraCls	168,0	2,4	6	0,1	-0,4	2,1	6	-0,1	-0,4	
1	3	385	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	-0,1	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	72	6	0,1						

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)
1	3	391	Rara											RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	-0,7	1,3	6	0,1	0,2
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,7	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	-0,7	83	6	0,1	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,8	1,0	1	0,0	0,2
1	3	398	Rara											RaraCls	168,0	1,6	6	0,1	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	88	6	0,1	0,0	216	6	0,1	0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	3	399	Rara											RaraCls	168,0	2,9	6	0,1	-0,6	0,1	6	0,0	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,5	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	73	6	0,1	-0,6	1	6	0,0	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,5	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,8	1	0,1	-0,5	0,1	1	0,0	-0,2
1	3	400	Rara											RaraCls	168,0	3,3	6	0,1	-0,6	1,4	6	0,0	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	-0,5	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	91	6	0,1	-0,6	45	6	0,0	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,5	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,0	1	0,1	-0,5	1,0	1	0,0	-0,2
1	3	406	Rara											RaraCls	168,0	2,7	6	-0,1	-0,1	2,7	6	-0,1	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-0,1	-0,1	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	115	6	-0,1	-0,1	75	6	-0,1	-0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,1	-0,1	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,2	1	-0,1	-0,1	2,3	1	-0,1	-0,2
1	3	408	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	0,1	1,4	6	-0,1	0,3
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	-0,1	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	47	6	0,0	0,1	115	6	-0,1	0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	-0,1	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,1	1,2	1	-0,1	0,3
1	3	410	Rara											RaraCls	168,0	0,7	6	0,0	0,1	2,5	6	-0,1	0,4
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	-0,1	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	48	6	0,0	0,1	209	6	-0,1	0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	-0,1	0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,1	2,2	1	-0,1	0,4
1	3	412	Rara											RaraCls	168,0	2,2	6	-0,1	0,1	2,8	6	-0,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	0,1	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	129	6	-0,1	0,1	131	6	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,1	-0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	-0,1	0,1	2,2	1	-0,1	0,0
1	3	414	Rara											RaraCls	168,0	2,6	12	-0,1	-0,2	1,8	6	-0,1	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	-0,1	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	92	12	-0,1	-0,2	46	6	-0,1	-0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	-0,1	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,2	1,2	1	-0,1	-0,5
1	3	415	Rara											RaraCls	168,0	2,4	6	0,1	0,3	5,5	6	0,2	1,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,3	0,2	1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	178	6	0,1	0,3	432	6	0,2	1,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,3	0,2	1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,0	1	0,1	0,3	5,3	1	0,2	1,1
1	3	416	Rara											RaraCls	168,0	1,5	6	0,1	0,2	6,2	12	0,2	1,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,2	0,2	1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	115	6	0,1	0,2	538	12	0,2	1,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,2	0,2	1,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	0,1	0,2	6,1	1	0,2	1,2
1	3	418	Rara											RaraCls	168,0	2,4	6	0,1	0,2	7,0	6	0,3	0,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,2	0,3	0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	163	6	0,1	0,2	500	6	0,3	0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,2	0,3	0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,1	1	0,1	0,2	6,7	1	0,3	0,8
1	3	419	Rara											RaraCls	168,0	3,9	12	0,1	0,1	9,1	6	0,3	0,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,1	0,3	0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	252	3	0,1	0,5	574	6	0,3	0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,1	0,3	0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,4	1	0,1	0,1	8,6	1	0,3	0,6
1	3	427	Rara											RaraCls	168,0	3,6	6	0,1	0,2	10,1	6	0,4	0,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,2	0,4	0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	219	6	0,1	0,2	667	6	0,4	0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,2	0,4	0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,3	1	0,1	0,2	9,8	1	0,4	0,8
1	3	428	Rara											RaraCls	168,0	2,4	6	0,1	0,2	6,7	6	0,3	1,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,2	0,2	1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	166	6	0,1	0,2	548	6	0,3	1,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,2	0,2	1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,0	1	0,1	0,2	6,4	1	0,2	1,1
1	3	429	Rara											RaraCls	168,0	2,4	12	0,1	0,3	4,6	6	0,3	0,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,2	0,3	0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	127	9	0,1	0,6	196	9	0,3	1,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,2	0,3	0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,9	1	0,1	0,2	4,3	1	0,3	0,9
1	3	536	Rara											RaraCls	168,0	1,1	12	0,0	0,0	0,3	12	0,0	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	55	12	0,0	0,0	7	12	0,0	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	0,1	1	0,0	-0,1
1	3	541	Rara											RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	0,0	1,0	6	0,0	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	56	6	0,0	0,0	28	6	0,0	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-0,2
1	3	542	Rara											RaraCls	168,0	0,9	6	0,0	-0,1	0,7	9	0,0	-0,4
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	35	6	0,0	-0,1	5	12	0,0	-0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-0,4
1	3	543	Rara											RaraCls	168,0	1,2	12	0,0	0,0	0,7	12	0,0	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	68	12	0,0	0,0	11	12	0,0	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-0,3
1	3	547	Rara											RaraCls	168,0	1,0	12	0,0	-0,1	1,0	12	0,0	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	41	12	0,0	-0,1	20	12	0,0	-0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-0,1	0,9	1	0,0	-0,3

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t²m)	(t)	(t²m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t²m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t²m)	(t)
1	4	6	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	3	0,1	-0,5
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,3	0,1	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	76	6	0,0	0,4	5	3	0,1	-0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,1	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,1	-0,5
1	4	25	Rara											RaraCls	168,0	0,5	7	0,0	-0,9	2,0	7	0,0	-4,5
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,8	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	4	0,0	-1,0	15	7	0,0	-4,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,7	1	0,0	-4,1
1	4	27	Rara											RaraCls	168,0	0,5	1	0,0	-1,2	2,7	10	0,0	-6,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-6,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	1	0,0	-1,2	20	10	0,0	-6,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-6,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,1	2,6	1	0,0	-6,3
1	4	39	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,7	3	0,0	-4,4
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,5	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	84	12	0,0	0,5	13	1	0,0	-4,5

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	4	40	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,5	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,5	1	0,0	-4,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	6	0,0	-0,5	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	1,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	171	12	0,0	1,0	2	6	0,0	-0,5	
1	4	44	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	2,2	1	0,0	-5,4	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,2	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	42	3	0,0	0,1	16	1	0,0	-5,4	
1	4	82	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-5,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,1	1	0,0	-5,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,1	3	0,0	0,1	1,8	10	0,0	-4,8	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,1	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	3	0,0	0,1	13	10	0,0	-4,8	
1	4	83	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,6	1	0,0	-4,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	6	0,0	-0,7	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,5	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	125	12	0,0	0,7	2	6	0,0	-0,7	
1	4	96	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	0,1	1,5	1	0,0	-3,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	39	12	0,0	0,2	11	1	0,0	-3,6	
1	4	117	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,4	1	0,0	-3,4	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	0,0	1,4	12	0,0	-3,7	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-3,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	18	3	0,0	0,0	10	12	0,0	-3,7	
1	4	118	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-3,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	3	0,0	0,3	0,3	6	0,0	-0,7	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,3	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	91	12	0,0	0,5	2	6	0,0	-0,7	
1	4	127	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-2,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	32	12	0,0	0,2	7	10	0,0	-2,4	
1	4	143	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	1	0,0	-2,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,1	1,0	3	0,0	-1,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	13	3	0,0	-0,1	7	3	0,0	-1,5	
1	4	144	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,6	1	0,0	-1,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,8	3	0,0	0,0	0,2	6	0,0	-0,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	42	3	0,0	0,0	2	6	0,0	-0,6	
1	4	157	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,1	1	0,0	-0,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-1,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	14	3	0,0	0,0	4	1	0,0	-1,1	
1	4	186	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-1,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	0,0	0,2	12	0,0	-0,5	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	3	0,0	0,0	21	6	0,0	0,6	
1	4	187	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,2	0,2	6	0,0	-0,4	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	3	0,0	-0,2	1	6	0,0	-0,4	
1	4	208	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,1	1	0,0	-0,3	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	3	0,0	-0,1	0,4	3	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	3	0,0	-0,1	25	3	0,0	0,0	
1	4	221	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,6	0,0	2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	164	12	0,0	1,0	88	3	0,0	2,3	
1	4	222	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,6	0,0	2,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	0,0	0,2	9	0,0	-0,3	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	26	12	0,0	0,1	2	9	0,0	-0,3	
1	4	234	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,1	1	0,0	-0,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	74	12	0,0	0,4	129	3	0,0	0,6	
1	4	247	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	0,0	0,3	6	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	25	12	0,0	0,2	38	12	0,0	1,1	
1	4	248	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	3	-0,1	-1,0	0,5	3	0,0	-0,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	301	12	0,0	3,6	20	12	0,0	0,7	
1	4	262	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,6	6	0,0	-1,2	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,1	0,0	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	144	12	0,0	1,7	45	9	0,0	0,3	
1	4	301	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	9	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	47	6	0,0	0,2	192	6	0,0	2,2	
1	4	302	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,3	0,3	9	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,3	16	3	0,0	0,1	
1	4	313	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,2	1	0,0	0,1	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	12	9	0,0	0,0	219	12	0,0	1,3	
1	4	325	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0					

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t* ^m)	(t)	(t* ^m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm ^q	Kg/cm ^q	mb	(t* ^m)	(t)	Kg/cm ^q	mb	(t* ^m)	(t)	
1	4	413	Rara	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	8	0,0	0,0	294	12	0,0	1,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	2,9	0,1	6,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	523	12	0,0	3,0	619	6	0,1	6,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,9	0,1	6,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	4	414	Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,4	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	444	12	0,0	2,6	48	12	0,0	0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-0,4	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	1,4	0,0	1,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	442	12	0,0	2,6	374	12	0,0	2,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,3	0,0	1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	4	422	Rara	Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	1,4	0,0	1,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	442	12	0,0	2,6	374	12	0,0	2,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,3	0,0	1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	0,0	4	6	0,0	-1,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,4	1	0,0	-0,9	
1	4	538	Rara	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,2	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	0,0	40	3	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t'm)	(t)	(t'm)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)	Kg/cmq	mb	(t'm)	(t)
1	5	7	Rara											RaraCls	168,0	0,3	10	0,0	-0,4	1,0	10	0,0	-1,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	10	0,0	-0,4	7	10	0,0	-1,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,8	1	0,0	-1,5
1	5	17	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,4	6	0,1	-0,6	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,4	0,1	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	104	6	0,0	0,4	13	6	0,1	-0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,1	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	1	0,1	-0,5
1	5	20	Rara										RaraCls	168,0	0,5	10	0,0	-1,0	2,6	10	0,0	-6,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,0	0,0	-5,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	10	0,0	-1,0	19	10	0,0	-6,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-5,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-1,0	2,5	1	0,0	-5,7
1	5	33	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	10	0,0	-1,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,9	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	154	12	0,0	0,9	5	10	0,0	-1,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,8	0,0	-1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-1,3
1	5	34	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	6	0,0	-0,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	1,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	201	12	0,0	1,2	2	6	0,0	-0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,4
1	5	46	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,9	10	0,0	-4,7	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	54	12	0,0	0,3	14	10	0,0	-4,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,8	1	0,0	-4,4
1	5	75	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	10	0,0	-1,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,5	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	102	12	0,0	0,6	5	10	0,0	-1,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,5	0,0	-1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-1,3
1	5	76	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	6	0,0	-0,6	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,6	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	143	12	0,0	0,7	2	6	0,0	-0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,6	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,5
1	5	97	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	10	0,0	-2,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	60	12	0,0	0,3	8	10	0,0	-2,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-2,5
1	5	111	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	10	0,0	-0,9	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	45	12	0,0	0,2	3	10	0,0	-0,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-0,7
1	5	112	Rara										RaraCls	168,0	0,3	12	0,0	0,3	0,3	6	0,0	-0,6	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	104	12	0,0	0,3	2	6	0,0	-0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,5
1	5	123	Rara										RaraCls	168,0	0,0	6	0,0	0,0	0,5	10	0,0	-1,1	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	31	12	0,0	0,2	3	10	0,0	-1,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-0,9
1	5	137	Rara										RaraCls	168,0	0,1	10	0,0	0,0	0,3	10	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	16	12	0,0	0,0	11	6	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,1	0,2	1	0,0	0,2
1	5	138	Rara										RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	0,0	0,2	4	0,0	-0,4	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	0,0	1	4	0,0	-0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	0,1	1	0,0	-0,3
1	5	149	Rara										RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	0,0	0,3	6	0,0	-0,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	6	0,0	0,0	2	4	0,0	-0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,3
1	5	179	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	44	12	0,0	0,2	37	6	0,0	0,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	5	180	Rara										RaraCls	168,0	1,4	6	0,0	-0,1	0,2	6	0,0	-0,2	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	52	6	0,0	-0,1	1	6	0,0	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	0,0	0,1	1	0,0	-0,2
1	5	202	Rara										RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	12	0,0	0,1	25	12	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	5	215	Rara										RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,9	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,9	0,0	2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	6	0,0	-0,9	84	6	0,0	2,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,8	0,0	0	0,0	0,0

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)		
1	5	216	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	6	0,0	0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,8	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	158	6	0,0	0,7	8	6	0,0	0,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,8	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
1	5	228	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	24	12	0,0	0,1	233	12	0,0	1,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
1	5	241	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,8	-0,1	1,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	155	6	0,0	0,8	66	6	-0,1	1,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,8	-0,1	1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
1	5	242	Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,4	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	-0,4	16	6	0,0	0,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,0	0	0,0	0,0		
1	5	258	Rara											RaraCls	168,0	0,1	12	0,0	-0,1	0,1	6	0,0	-0,2		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	12	0,0	-0,1	1	12	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,1	1	0,0	-0,1		
1	5	259	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,9	6	0,0	-2,3		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	12	0,0	0,2	7	6	0,0	-2,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	1	0,0	-2,1		
1	5	260	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,6	0,0	2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	105	12	0,0	0,6	363	12	0,0	2,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,6	0,0	2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
1	5	261	Rara											RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,6	0,8	6	0,0	-1,9		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,6	0,0	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,6	6	6	0,0	-1,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,6	0,7	1	0,0	-1,7		
1	5	268	Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,3	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	-0,3	106	6	0,0	1,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,0	0	0,0	0,0		
1	5	269	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,3	0,0	1,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	38	6	0,0	0,3	70	6	0,0	2,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	1,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
1	5	294	Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,3	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,3	88	6	0,0	2,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,0	0	0,0	0,0		
1	5	295	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	6	0,0	-0,8		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,4	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	92	12	0,0	0,6	2	6	0,0	-0,8		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,6		
1	5	318	Rara											RaraCls	168,0	0,1	6	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	38	12	0,0	0,2	13	12	0,0	0,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
1	5	331	Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,2	0,4	11	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,2	16	6	0,0	0,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,4	1	0,0	0,0		
1	5	332	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	1,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	35	6	0,0	0,1	78	6	0,0	2,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	1,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
1	5	333	Rara											RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,4	0,6	5	0,0	-1,3		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,4	4	5	0,0	-1,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,6	1	0,0	-1,3		
1	5	354	Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,3	0,6	11	0,0	-1,6		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	6	0,0	-0,3	5	11	0,0	-1,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,6	1	0,0	-1,7		
1	5	355	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,4	0,0	3,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	72	6	0,0	0,4	138	6	0,0	4,0		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	3,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
1	5	356	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,5	0,0	2,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	90	12	0,0	0,5	91	6	0,0	2,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,5	0,0	2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
1	5	360	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,6	-0,1	3,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	168	12	0,0	0,8	134	6	-0,1	3,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,7	-0,1	2,9	0,000													

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																								
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y					
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t* ^m)	(t)	(t* ^m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t* ^m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t* ^m)	(t)	
1	5	407	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,1	0,0	4,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	11	0,2	2,5	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	1,6	0,2	2,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	350	6	0,1	1,6	168	6	0,2	2,6	
1	5	408	Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	1,5	0,2	2,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,2	2,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	37	6	0,0	0,1	17	12	0,0	0,3	
1	5	423	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,9	0,0	1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	163	6	0,0	0,9	307	6	0,0	1,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,9	0,0	1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)
1	6	11	Rara											RaraCls	168,0	0,9	3	0,0	0,1	1,5	1	0,1	-2,6
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,3	0,1	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	69	3	0,0	0,1	10	1	0,1	-2,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,1	-2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	1	0,1	-2,2
1	6	12	Rara										RaraCls	168,0	0,3	1	0,0	-0,6	1,0	3	0,0	-2,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,5	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	1	0,0	-0,6	7	3	0,0	-2,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,5	0,9	1	0,0	-2,0
1	6	13	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	3	0,0	-0,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,4	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	94	3	0,0	0,4	4	3	0,0	-0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-0,6
1	6	37	Rara										RaraCls	168,0	2,0	9	-0,1	-0,1	1,5	9	-0,1	-2,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	88	9	-0,1	-0,1	11	9	-0,1	-2,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-2,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,2	1	0,0	-2,8
1	6	38	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,8	0,0	0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	177	9	0,0	0,8	28	3	0,0	0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,8	0,0	0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	6	48	Rara										RaraCls	168,0	0,4	1	0,0	-0,7	1,5	3	0,0	-3,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,5	0,0	-3,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	1	0,0	-0,7	11	3	0,0	-3,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-3,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,3	1	0,0	-3,1
1	6	49	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	9	0,0	-3,1	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	1,3	0,0	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	116	9	0,0	1,2	10	9	0,0	-3,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,3	0,0	-3,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-3,0
1	6	50	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	6	0,0	-1,4	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	3,6	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	630	10	0,0	3,9	5	6	0,0	-1,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	3,7	0,0	-1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-1,3
1	6	59	Rara										RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,7	2,4	1	0,0	-6,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,7	0,0	-5,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,7	18	1	0,0	-6,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-5,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,7	2,3	1	0,0	-5,8
1	6	60	Rara										RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	0,1	2,7	1	0,0	-7,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,2	0,0	-7,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	33	9	0,0	0,2	20	1	0,0	-7,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-7,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,6	1	0,0	-7,1
1	6	80	Rara										RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	0,1	1,4	9	0,0	-3,0	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	-3,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	41	7	0,0	0,1	10	9	0,0	-3,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	1,2	1	0,0	-3,1
1	6	81	Rara										RaraCls	168,0	1,0	6	-0,1	0,5	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,5	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	166	9	0,0	0,6	20	12	0,0	0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,6	0,0	0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	6	99	Rara										RaraCls	168,0	0,2	9	0,0	-0,2	1,9	9	0,0	-4,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	9	0,0	-0,2	14	9	0,0	-4,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,5	1	0,0	-4,0
1	6	108	Rara										RaraCls	168,0	0,4	3	0,0	-0,9	2,9	3	0,0	-6,9	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	0,0	-6,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	3	0,0	-0,9	21	3	0,0	-6,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-6,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,9	2,7	1	0,0	-6,8
1	6	115	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,2	3	0,0	-2,6	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	50	9	0,0	0,2	9	3	0,0	-2,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-2,6
1	6	116	Rara										RaraCls	168,0	1,1	6	0,0	-0,1	0,6	6	0,0	-1,1	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	36	6	0,0	-0,1	4	6	0,0	-1,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,1	0,5	1	0,0	-1,0
1	6	125	Rara										RaraCls	168,0	0,2	9	0,0	-0,1	1,7	9	0,0	-3,8	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	9	0,0	-0,1	12	9	0,0	-3,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-3,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	-0,1	1,4	1	0,0	-3,7
1	6	134	Rara										RaraCls	168,0	0,2	3	0,0	-0,3	0,9	9	0,0	-2,0	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,3	0,0	-1,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	3	0,0	-0,3	7	9	0,0	-2,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	0,8	1	0,0	-1,9
1	6	141	Rara										RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-0,2	1,1	3	0,0	-2,1	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	9	0,0	-0,2	8	3	0,0	-2,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,0	1	0,0	-2,0
1	6	142	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	9	0,0	-1,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	39	9	0,0	0,2	3	9	0,0	-1,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-1,0
1	6	151	Rara										RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	-0,9	0,6	9	0,0	-1,3	
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,9	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	9	0,0	-0,9	5	9	0,0	-1,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-0,9	0,6	1	0,0	-1,3
1	6	152	Rara										RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	3	0,0	0,0	
			Freq																				

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																								
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	6	153	Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	1,3	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	252	10	0,0	1,5	37	3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	1	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	0,0	0,5	3	0,0	-0,3	
1	6	154	Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	32	9	0,0	0,0	5	3	0,0	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-0,2	
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,2	3	0,0	-0,3	0,5	9	0,0	-0,5	
1	6	162	Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	3	0,0	-0,3	3	9	0,0	-0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,3	1	0,0	-0,5	
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	1,6	0,0	1,9	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	6	163	Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	1,6	0,0	2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	133	9	0,0	1,6	56	3	0,0	1,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,6	0,0	2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	1,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,1	9	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	
1	6	184	Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,1	0,0	1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	9	0,0	-0,1	38	3	0,0	0,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,4	0,9	11	0,0	-1,6	
1	6	185	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	9	0,0	-0,4	6	11	0,0	-1,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,9	1	0,0	-1,6	
			Rara	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,2	12	0,0	-0,1	0,2	7	0,0	-0,4	
1	6	204	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	12	0,0	-0,1	1	7	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,1	1	0,0	-0,3	
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,2	9	0,0	-0,2	0,4	9	0,0	-0,5	
1	6	219	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	9	0,0	-0,2	3	9	0,0	-0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,3	1	0,0	-0,5	
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,7	3	0,0	0,1	0,7	9	0,0	-0,9	
1	6	220	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	53	3	0,0	0,1	5	9	0,0	-0,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,1	0,6	1	0,0	-0,9	
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,6	9	0,0	0,0	0,1	3	0,0	-0,2	
1	6	230	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	21	9	0,0	0,0	1	3	0,0	-0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	0,1	1	0,0	-0,2	
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,2	9	0,0	0,1	0,3	3	0,0	-0,4	
1	6	245	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	25	9	0,0	0,1	2	3	0,0	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,4	
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,4	-0,1	-1,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,4	9	0,0	-0,4	1,4	9	-0,1	-1,4	
1	6	246	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	-0,1	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	9	0,0	-0,4	9	9	-0,1	-1,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	-0,1	-1,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	0,9	1	-0,1	-1,4	
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	0,0	0,1	3	0,0	-0,2	
1	6	250	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	6	0,0	0,0	1	3	0,0	-0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,0	0,1	1	0,0	-0,2	
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,3	9	0,0	-0,1	1,4	9	-0,1	-0,4	
1	6	299	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	9	0,0	-0,1	25	9	-0,1	-0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,3	1	0,0	-0,4	
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	0,2	0,0	0,8	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,3	3	0,0	0,2	0,4	9	0,1	0,7	
1	6	300	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	69	3	0,0	0,2	50	9	0,1	0,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,7	6	-0,1	-0,1	0,2	6	0,0	-0,2	
1	6	314	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	66	6	-0,1	-0,1	2	6	0,0	-0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	0,1	1	0,0	-0,2	
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,1	3	0,0	0,0	1,2	9	0,0	0,0	
1	6	364	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	61	3	0,0	0,0	66	9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	0,0	0,7	1	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	3	0,1	0,4	0,1	1,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	2,2	3	0,1	0,4	0,0	0	0,0	0,0	
1	6	365	Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	0,4	0,1	1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	197	3	0,1	0,4	101	3	0,1	1,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,4	0,1	1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,7	1	0,1	0,4	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara	0,4	0,00	0	4	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	2,3	6	-0,1	-0,1	0,2	3	0,0	-0,1	
1	6	368	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	93	6	-0,1	-0,1	3	12	0,0	-0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	0,0	0,0	0,2	1	0,0	-0,1	
			Rara	0,4	0,00	0	5	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,6	9	0,1	0,2	0,0	0	0,0	0,0	
1	6	411																						

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	
1	7	7	Rara											RaraCls	168,0	0,6	12	0,0	-0,2	1,4	12	0,1	-1,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,1	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	3	0,0	-0,2	9	10	0,1	-1,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,1	1,3	1	0,1	-0,9	
1	7	8	Rara											RaraCls	168,0	0,1	12	0,0	-0,2	0,3	12	0,0	-0,7	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	12	0,0	-0,2	2	11	0,0	-0,7	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,3	1	0,0	-0,7	
1	7	9	Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	0,0	3,3	10	0,1	0,1	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	41	12	0,0	0,0	181	12	0,1	0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	3,0	1	0,1	0,1	
1	7	10	Rara											RaraCls	168,0	0,2	6	0,0	-0,2	0,5	9	0,0	-0,8	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	3	0,0	-0,2	3	9	0,0	-0,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,5	1	0,0	-0,8	
1	7	11	Rara											RaraCls	168,0	0,7	7	0,0	-0,4	4,4	10	0,2	-1,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,1	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-0,4	101	10	0,2	-1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,1	-0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,3	1,1	1	0,1	-0,6	
1	7	26	Rara											RaraCls	168,0	0,2	12	0,0	0,0	0,2	10	0,0	-0,1	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	12	0,0	0,0	2	12	0,0	-0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,2	1	0,0	0,0	
1	7	28	Rara											RaraCls	168,0	0,1	7	0,0	0,0	0,0	10	0,0	0,3	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	7	0,0	0,0	91	10	0,0	0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	33	Rara											RaraCls	168,0	0,3	6	0,0	-0,3	0,8	4	0,0	-1,2	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,3	0,0	-1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	6	0,0	-0,3	5	10	0,0	-1,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,7	1	0,0	-1,1	
1	7	35	Rara											RaraCls	168,0	0,3	4	0,0	-0,5	0,8	6	0,0	-0,1	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	4	0,0	-0,5	27	6	0,0	-0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,4	0,7	1	0,0	0,0	
1	7	37	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	3,2	10	-0,1	-0,5	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	2,2	0,1	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	370	10	0,0	2,0	91	10	-0,1	-0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,2	0,1	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	3,6	1	0,1	-0,1	
1	7	52	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,4	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	87	9	0,0	0,4	104	10	0,0	0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	1	0,0	0,3	
1	7	53	Rara											RaraCls	168,0	0,2	10	0,0	-0,4	0,2	4	0,0	-0,1	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	10	0,0	-0,4	4	6	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	0,2	1	0,0	0,0	
1	7	55	Rara											RaraCls	168,0	0,5	1	0,0	-1,2	0,5	8	0,0	-1,2	
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-1,2	0,0	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	2	0,0	-1,2	4	8	0,0	-1,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-1,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,2	0,6	1	0,0	-1,2	
1	7	58	Rara											RaraCls	168,0	0,2	10	0,0	-0,5	0,5	4	0,0	-0,9	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,4	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	10	0,0	-0,5	4	4	0,0	-0,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,5	0,5	1	0,0	-0,9	
1	7	75	Rara											RaraCls	168,0	0,4	12	0,0	0,0	0,7	10	0,0	-1,5	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	12	0,0	0,0	5	10	0,0	-1,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-1,2	
1	7	77	Rara											RaraCls	168,0	0,1	4	0,0	-0,1	0,1	10	0,0	-0,3	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	4	0,0	-0,1	1	10	0,0	-0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,1	1	0,0	-0,1	
1	7	101	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	10	0,0	-0,8	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	36	12	0,0	0,2	3	10	0,0	-0,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,7	
1	7	102	Rara											RaraCls	168,0	0,0	6	0,0	0,0	0,1	4	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	0	6	0,0	0,0	7	6	0,0	0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	103	Rara											RaraCls	168,0	0,1	4	0,0	-0,3	0,4	4	0,0	-0,8	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	4	0,0	-0,3	3	4	0,0	-0,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	0,4	1	0,0	-0,7	
1	7	111	Rara											RaraCls	168,0	0,4	10	0,0	-0,2	0,7	10	0,0	-1,0	
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	4	10	0,0	-0,2	5	10	0,0	-1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls										

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7																									
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)		
1	7	156	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	-0,1	-2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,8	2,0	1	-0,1	-2,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	11	0,0	0,0	0,3	12	0,0	-0,2		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	11	6	0,0	0,0	2	9	0,0	-0,2		
1	7	158	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,1		
			Rara											RaraCls	168,0	0,1	7	0,0	0,2	0,1	10	0,0	0,4		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	24	4	0,0	0,2	20	4	0,0	0,4		
1	7	164	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	10	0,0	0,1	0,2	10	0,0	0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	12	0,0	0,1	10	3	0,0	0,2		
1	7	168	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	1	0,0	-0,5	1,0	1	0,0	-1,6		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,5	-0,1	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	3	1	0,0	-0,5	7	1	0,0	-1,6		
1	7	179	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	-0,1	-1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,5	1,1	1	-0,1	-1,6		
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	51	12	0,0	0,2	40	6	0,0	1,0		
1	7	181	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	10	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	27	10	0,0	0,0	79	9	0,0	0,4		
1	7	184	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,8	8	0,0	-1,5		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	-0,3	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	1	0,0	-0,3	6	8	0,0	-1,5		
1	7	206	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,3	0,8	1	0,0	-1,5		
			Rara											RaraCls	168,0	0,1	7	0,0	-0,2	0,4	7	0,0	-0,8		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	7	0,0	-0,2	3	7	0,0	-0,8		
1	7	207	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,4	1	0,0	-0,8		
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	15	6	0,0	0,1	3	9	0,0	0,1		
1	7	211	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	10	0,0	-0,1	0,1	7	0,0	0,1		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	1	0,0	-0,1	4	7	0,0	0,1		
1	7	212	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	19	6	0,0	0,2	17	6	0,0	0,5		
1	7	215	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	-0,1	0,7	-0,1	2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	181	12	-0,1	0,6	138	6	-0,1	2,9		
1	7	217	Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,7	-0,1	2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	10	0,0	0,2	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	68	12	0,0	0,2	171	12	0,0	0,8		
1	7	219	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	0,2	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	1	0,0	-0,2	0,5	9	0,0	-0,8		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	3	0,0	-0,2	4	7	0,0	-0,8		
1	7	232	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,4	1	0,0	-0,2	0,5	1	0,0	-0,8		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	8	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,1	0,0	1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	38	12	0,0	0,1	198	8	0,0	1,0		
1	7	233	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,4	0,0	1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	37	6	0,0	0,4	32	9	0,0	1,0		
1	7	237	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	10	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,8	0,000	0,000	RaraFer	3520	23	1	0,0	0,1	28	9	0,0	0,8		
1	7	238	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,4	0,0	1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	49	6	0,0	0,4	33	6	0,0	1,1		
1	7	241	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	0,2	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,1	1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	76	6	0,0	0,2	71	6	0,1	1,6		
1	7	243	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,1	1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	0,2	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,2	12	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	0,6	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	12	0,0	0,0	129	12	0,0	0,6		
1	7	245	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	9	0,0	0,0	1,7	9	0,1	-0,6		
			Freq	0,4	0,00	0	5	0,0	0,0	0,1	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	34	9	0,0	0,0	28	12	0,1	-0,6		
1	7	251	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	-0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	0,0	2,3	1	0,1	-0,5		
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,5	0,0	2,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	103	9	0,0	0,5	379	2	0,0	2,1		
1	7	254	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,5	0,0	2,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,2	0,0	1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	17	9	0,0	0,2	29	9	0,0	1,0		
1	7	263	Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0								

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm²	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	Kg/cm²	mb	(t°m)	(t)	
1	7	331	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	37	8	0,0	0,2	167	6	0,0	1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,5	12	0,0	0,0	0,4	12	0,0	0,2	
1	7	334	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	26	12	0,0	0,0	23	6	0,0	0,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	0,0	0,4	1	0,0	0,2	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
1	7	336	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,0	0,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	26	12	0,0	0,2	34	6	0,0	1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
1	7	357	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,1	0,1	2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	39	12	0,0	0,2	98	6	0,1	2,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,1	2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0	
1	7	360	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,4	0,0	2,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	81	9	0,0	0,4	80	9	0,0	2,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	2,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,7	12	0,0	-0,6	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	362	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,6	-0,1	2,9	0,000	0,000	RaraFer	3520	5	12	0,0	-0,6	125	6	-0,1	3,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	-0,1	2,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,6	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	8	0,0	0,2	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	364	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	1,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	74	2	0,0	0,2	271	6	0,0	1,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	1,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,2	1	0,0	0,2	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	1,4	9	-0,1	-2,3	0,8	9	-0,1	0,8	
1	7	397	Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	-1,7	-0,1	1,0	0,000	0,000	RaraFer	3520	10	9	-0,1	-2,3	284	3	-0,1	1,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-1,7	-0,1	0,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,3	1	-0,1	-1,7	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	401	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,3	0,0	2,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	55	6	0,0	0,3	99	6	0,0	2,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	2	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	404	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	2,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	6	3	0,0	-0,1	78	9	0,0	2,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	2,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,3	5	0,0	-0,5	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	407	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,5	0,0	3,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	2	5	0,0	-0,5	115	6	0,0	3,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	3,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,5	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	409	Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	2,5	0,3	3,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	497	12	0,1	2,6	203	6	0,3	3,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	2,5	0,3	3,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	3,1	12	0,2	1,5	
1	7	411	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,8	0,2	1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	185	12	0,0	0,8	515	12	0,2	1,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,8	0,2	1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	3,0	1	0,2	1,5	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,7	3	0,2	1,5	
1	7	424	Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,9	0,2	1,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	217	9	0,0	1,1	464	6	0,1	1,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,9	0,2	1,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	1,8	1	0,2	1,5	
			Rara											RaraCls	168,0	1,2	9	0,0	-2,3	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	425	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-1,9	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	9	9	0,0	-2,3	134	3	0,0	0,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,9	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-1,9	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	426	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,6	0,0	1,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	124	9	0,0	0,7	219	2	0,0	1,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,6	0,0	1,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	430	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	1,9	0,0	4,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	319	6	0,0	1,9	168	6	0,0	4,6	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,9	0,0	4,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	431	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,5	0,0	2,2	0,000	0,000	RaraFer	3520	50	11	0,0	0,6	70	8	0,0	2,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,5	0,0	2,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	534	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	2,8	0,1	4,5	0,000	0,000	RaraFer	3520	478	12	0,0	2,8	187	12	0,1	4,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,7	0,1	4,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,4	6	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	546	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3520	7	6	0,0	-0,1	125	6	0,0	0,5	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,3	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,1	12	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	548	Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	12	0,0	-0,1	16	9	0,0	0,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
1	7	549	Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,3	0,0	1,7	0,000	0,000	RaraFer	3520	57	12	0,0	0,3	76	6	0,0	1,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	1,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Rara											RaraCls	168,0	0,1	8	0,0	-0,2	0,3	11	0,0	0,0	
1	7		Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,3	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3520	1	8	0,0	-0,2	9	7	0,0	0,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,1	1	0,0	-0,3	0,3	1	0,0	-0,1	

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica globale sismica dei muri a taglio c.a.

Rett.nro	:	Numerazione dell'elemento verificato come da disegno esecutivo
Filo Iniz	:	Filo iniziale
Filo Fin.	:	Filo finale
Quota In(m)	:	Quota sezione inferiore
Quota Fi(m)	:	Quota sezione superiore
Asc.In(m)	:	Ascissa iniziale
Asc.Fin(m)	:	Ascissa finale
M Ed	:	Involuppo momento flettente sollecitante di calcolo determinato come previsto dal DM 2008 punto 7.4.4.5.1
N Ed	:	Sforzo normale sollecitante di calcolo determinato come previsto dal DM 2008 punto 7.4.4.5.1
MRd	:	Momento resistente della sezione
Area	:	Area di armatura disposta alle estremità nella sezione del setto
V Ed	:	Taglio sollecitante di calcolo
VRcd	:	Taglio resistente dell'anima compressa (N.T.C. 2008 formula 7.4.4.5.2.2)
VRsd	:	Taglio resistente del meccanismo a trazione (N.T.C. 2008 formula 7.4.4.5.2.2)
VRd,s	:	Taglio resistente per scorrimento lungo piani orizzontali (N.T.C. 2008 formula 7.4.4.5.2.2)
ArmOr	:	Area di armatura orizzontale disposta nel setto
ArmVe	:	Area di armatura Verticale disposta nel setto
Arm.P	:	Area di armatura diagonale disposta nel setto
STATUS VERIF.	:	Flag verifica (OK/NOVER)

VERIFICA SISMICA TRAVI DI COLLEGAMENTO MEGA-ELEMENTO: 1 - AZIONI S.L.V. -																	
				FLESSIONE					VERIFICA A TAGLIO								
Sez.	Ascissa	QuotaIn	QuotaFin	Co	M Ed	εf%	εc%	Area	Co	V Ed	VRcd	VRsd	VRdP	AfRete	Arm X	Ang	STATUS
N.ro	(m)	(m)	(m)	Nr	(t*m)	100	100	cmq	Nr	(t)	(t)	(t)	(t)	cmq/ml	cmq	AfX	VERIF.
1	0,05	0,50	7,78	29	10,2	3	-1	2,3 35	11,5	471,2	11,6	0,0	0,19	0,00	85	VERIF.	
1	0,05	8,52	9,52	44	1,0	2	-1	2,3 44	2,0	63,6	2,1	0,0	0,25	0,00	58	VERIF.	
2	0,17	0,50	9,52	29	12,8	3	-1	2,3 35	13,2	584,1	13,3	0,0	0,17	0,00	86	VERIF.	
3	0,58	0,50	9,52	39	7,5	1	-1	2,3 35	13,2	584,1	13,3	0,0	0,17	0,00	86	VERIF.	
4	0,64	0,50	9,52	39	6,7	1	-1	2,3 35	13,2	584,1	13,3	0,0	0,17	0,00	0	VERIF.	
5	1,01	0,50	9,52	35	-5,2	1	-1	2,3 35	13,2	584,1	13,3	0,0	0,17	0,00	0	VERIF.	

VERIFICA SISMICA TRAVI DI COLLEGAMENTO MEGA-ELEMENTO: 3 - AZIONI S.L.V. -																	
				FLESSIONE					VERIFICA A TAGLIO								
Sez. N.ro	Ascissa (m)	QuotaIn (m)	QuotaFin (m)	Co Nr	M Ed (t*m)	$\epsilon_f\%$ 100	$\epsilon_c\%$ 100	Area cmq	Co Nr	V Ed (t)	VRcd (t)	VRsd (t)	VRdP (t)	AfRete cmq/ml	Arm X cmq	Ang AfX	STATUS VERIF.
1	0,65	0,50	7,78	41	1,9	0	-1	2,3	39	-1,4	471,2	1,5	0,0	0,02	0,00	72	VERIF.
1	0,65	8,28	9,52	23	0,3	0	-1	2,3	39	0,7	79,2	0,8	0,0	0,08	0,00	27	VERIF.
2	1,85	0,50	7,78	13	-2,0	0	-1	2,3	35	2,5	471,2	2,6	0,0	0,04	0,00	72	VERIF.
2	1,85	8,28	9,52	34	0,2	0	-1	2,3	39	0,6	79,2	0,7	0,0	0,06	0,00	27	VERIF.
3	2,95	0,50	7,78	19	-3,4	0	-1	2,3	35	6,4	471,2	6,5	0,0	0,10	0,00	72	VERIF.
3	2,95	8,28	9,52	19	0,3	0	-1	2,3	39	0,5	79,2	0,6	0,0	0,06	0,00	27	VERIF.
4	4,59	0,50	7,78	19	5,4	1	-1	2,3	35	6,7	471,2	6,8	0,0	0,11	0,00	81	VERIF.
4	4,59	8,28	9,52	39	0,8	1	-1	2,3	38	1,4	79,2	1,5	0,0	0,14	0,00	46	VERIF.
5	5,19	0,50	7,78	23	-2,1	0	-1	2,3	35	7,3	471,2	7,4	0,0	0,12	0,00	81	VERIF.

VERIFICA SISMICA TRAVI DI COLLEGAMENTO MEGA-ELEMENTO: 3 - AZIONI S.L.V. -																	
				FLESSIONE					VERIFICA A TAGLIO								
Sez. N.ro	Ascissa (m)	QuotaIn (m)	QuotaFin (m)	Co Nr	M Ed (t*m)	$\epsilon_f\%$ 100	$\epsilon_c\%$ 100	Area cmq	Co Nr	V Ed (t)	VRcd (t)	VRsd (t)	VRdP (t)	AfRete cmq/ml	Arm X cmq	Ang AfX	STATUS VERIF.
5	5,19	8,28	9,52	32	0,1	0	0	2,3	38	1,4	79,2	1,5	0,0	0,15	0,00	46	VERIF.
6	5,69	0,50	7,78	19	3,9	1	-1	2,3	35	10,2	471,2	10,3	0,0	0,16	0,00	81	VERIF.
6	5,69	8,28	9,52	32	0,3	0	-1	2,3	38	0,8	79,2	0,9	0,0	0,09	0,00	46	VERIF.

VERIFICA SISMICA TRAVI DI COLLEGAMENTO MEGA-ELEMENTO: 5 - AZIONI S.L.V. -																	
				FLESSIONE					VERIFICA A TAGLIO								
Sez. N.ro	Ascissa (m)	QuotaIn (m)	QuotaFin (m)	Co Nr	M Ed (t*m)	$\epsilon_f\%$ 100	$\epsilon_c\%$ 100	Area cmq	Co Nr	V Ed (t)	VRcd (t)	VRsd (t)	VRdP (t)	AfRete cmq/ml	Arm X cmq	Ang AfX	STATUS VERIF.
1	0,77	0,50	6,04	35	-1,2	0	-1	2,3	35	9,3	358,2	9,4	0,0	0,20	0,00	82	VERIF.
1	0,77	8,14	9,52	32	0,6	0	-1	2,3	39	2,9	88,3	3,0	0,0	0,26	0,00	60	VERIF.
2	1,17	0,50	6,04	39	3,2	1	-1	2,3	35	6,1	358,2	6,2	0,0	0,13	0,00	82	VERIF.
2	1,17	8,14	9,52	35	-0,6	0	-1	2,3	39	1,6	88,3	1,7	0,0	0,15	0,00	60	VERIF.
3	1,47	0,50	6,04	39	1,6	0	-1	2,3	35	6,1	358,2	6,2	0,0	0,13	0,00	82	VERIF.
3	1,47	8,14	9,52	44	-0,8	1	-1	2,3	39	1,6	88,3	1,7	0,0	0,15	0,00	60	VERIF.

VERIFICA SISMICA TRAVI DI COLLEGAMENTO MEGA-ELEMENTO: 6 - AZIONI S.L.V. -																	
				FLESSIONE					VERIFICA A TAGLIO								
Sez. N.ro	Ascissa (m)	QuotaIn (m)	QuotaFin (m)	Co Nr	M Ed (t*m)	$\epsilon_f\%$ 100	$\epsilon_c\%$ 100	Area cmq	Co Nr	V Ed (t)	VRcd (t)	VRsd (t)	VRdP (t)	AfRete cmq/ml	Arm X cmq	Ang AfX	STATUS VERIF.
1	0,81	0,50	1,04	13	0,3	1	-1	2,3	13	1,8	33,7	1,9	0,0	0,42	0,00	31	VERIF.
1	0,81	3,13	9,52	35	1,9	0	-1	2,3	35	6,0	413,4	6,1	0,0	0,11	0,00	82	VERIF.
2	1,26	0,50	1,04	28	-0,1	0	-1	2,3	25	-0,5	33,7	0,6	0,0	0,13	0,00	31	VERIF.
2	1,26	3,13	9,52	41	1,3	0	-1	2,3	35	7,3	413,4	7,4	0,0	0,13	0,00	82	VERIF.
3	1,61	0,50	1,04	41	0,1	0	0	2,3	25	-0,5	33,7	0,6	0,0	0,13	0,00	31	VERIF.
3	1,61	3,13	9,52	29	-2,5	0	-1	2,3	35	7,3	413,4	7,4	0,0	0,13	0,00	82	VERIF.

VERIFICA SISMICA TRAVI DI COLLEGAMENTO MEGA-ELEMENTO: 7 - AZIONI S.L.V. -																	
				FLESSIONE					VERIFICA A TAGLIO								
Sez. N.ro	Ascissa (m)	QuotaIn (m)	QuotaFin (m)	Co Nr	M Ed (t*m)	$\epsilon_f\%$ 100	$\epsilon_c\%$ 100	Area cmq	Co Nr	V Ed (t)	VRcd (t)	VRsd (t)	VRdP (t)	AfRete cmq/ml	Arm X cmq	Ang AfX	STATUS VERIF.
1	0,57	0,50	1,04	13	0,3	1	-1	2,3	22	0,4	33,7	0,5	0,0	0,12	0,00	28	VERIF.
1	0,57	3,54	6,04	32	1,1	0	-1	2,3	29	1,8	160,9	1,9	0,0	0,09	0,00	68	VERIF.
2	1,08	0,50	1,04	35	0,1	0	-1	2,3	22	0,4	33,7	0,5	0,0	0,12	0,00	28	VERIF.
2	1,08	3,54	6,04	39	0,3	0	-1	2,3	29	1,8	160,9	1,9	0,0	0,09	0,00	68	VERIF.
3	1,50	0,50	1,04	22	-0,1	0	0	2,3	22	0,4	33,7	0,5	0,0	0,12	0,00	28	VERIF.
3	1,50	3,54	6,04	19	-0,6	0	-1	2,3	29	1,8	160,9	1,9	0,0	0,09	0,00	68	VERIF.
4	3,42	0,50	1,04	19	0,4	1	-1	2,3	28	0,5	33,7	0,6	0,0	0,13	0,00	14	VERIF.
4	3,42	3,54	6,04	35	1,3	1	-1	2,3	29	2,2	160,9	2,3	0,0	0,11	0,00	48	VERIF.
4	3,42	8,52	9,52	35	0,8	1	-1	2,3	29	1,5	63,6	1,6	0,0	0,19	0,00	24	VERIF.
5	4,54	0,50	1,04	35	0,4	1	-1	2,3	19	0,7	33,7	0,8	0,0	0,18	0,00	14	VERIF.
5	4,54	3,54	6,04	32	-0,9	0	-1	2,3	41	-1,4	160,9	1,5	0,0	0,07	0,00	48	VERIF.
5	4,54	8,52	9,52	38	-0,5	1	-1	2,3	44	-0,9	63,6	1,0	0,0	0,12	0,00	24	VERIF.
6	5,56	0,50	1,04	44	-0,4	1	-1	2,3	19	0,7	33,7	0,8	0,0	0,18	0,00	14	VERIF.
6	5,56	3,54	6,04	41	0,8	0	-1	2,3	41	-1,4	160,9	1,5	0,0	0,07	0,00	48	VERIF.
6	5,56	8,52	9,52	25	0,5	1	-1	2,3	44	-0,9	63,6	1,0	0,0	0,12	0,00	24	VERIF.

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa VERIFICHE DI DUTTILITA' ASTE IN C.A. - TRAVI ELEVAZIONE, PILASTRI e GERARCHIE TRAVE COLONNA.

Filo Iniziale	: Numero del filo iniziale
Filo Finale	: Numero del filo finale
Quota Iniziale	: Altezza del nodo iniziale
Quota Finale	: Altezza del nodo finale
Tratto	: Numero della suddivisione dell'elemento. Se l'elemento è unico, ovvero non suddiviso in più tratti, la colonna è bianca
Sez.	: Numero della sezione in archivio
Bas	: Base della sezione
Alt	: Altezza della sezione
GRd	: Coefficiente di amplificazione dei momenti resistenti per il calcolo del taglio di progetto
Passo	: Passo staffe
Lun	: Lunghezza del tratto da staffare

Travi

G	: carichi permanenti distribuiti
$g+s*q$: carichi permanenti più aliquota sismica dei carichi variabili distribuiti
Concio	: i = iniziale; c = campata; f = finale
MRu+, MRu-	: Momenti resistenti positivi e negativi
x/d	: posizione adimensionalizzata dell'asse neutro
Vmax, Vmin	: Valore massimo e minimo del taglio di progetto
VRcd	: Taglio resistente del calcestruzzo
VRsd	: Taglio resistente dell'acciaio
SovrRes	: Taglio Sovraresistente calcolato in base ai momenti resistenti della trave
con $q=1$: Taglio calcolato utilizzando lo spettro elastico ovvero con $q=1$
Limite	: Segnala quale taglio è stato utilizzato come limite per la verifica: SovRes -> Taglio SovraResistente $q=1$ -> Taglio da spettro elastico

Pilastri

Concio	: i = iniziale; c = campata; f = finale
α_x e α_y	: coefficienti di sovraresistenza del momento di verifica del pilastro in direzione X e Y
α_x*M_x , M_y , N	: Sollecitazioni di progetto per il sisma in direzione X
M_x , α_y*M_y , N	: Sollecitazioni di progetto per il sisma in direzione Y
Mrux, Mruy	: Momenti resistenti del pilastro nelle due direzioni
V_x , V_y	: Tagli di progetto calcolati dai momenti resistenti del pilastro, amplificati del coefficiente gR_d . Al fine della verifica, i due tagli di progetto, vengono considerati agenti indipendentemente e vengono accoppiati con il taglio di calcolo in direzione ortogonale
V Rxd, VRyd	: Taglio resistente in direzione X e Y. I tagli resistenti possono essere riferiti o al cls o alle staffe in base a quale materiale ha un coefficiente di impegno maggiore
Limite	: Segnala quale taglio è stato utilizzato come limite per la verifica: Svr -> Taglio SovraResistente $q=1$ -> Taglio da spettro elastico

Riepilogo taglio

Pilastri

Tagli Analisi	: Tagli di calcolo determinati dalla risoluzione della struttura con lo spettro di progetto
Tagli Progetto	: Tagli di progetto che soddisfano le gerarchie di resistenza utilizzati per la verifica. I tagli sono calcolati con le formule di gerarchia di resistenza ma, a scelta dell'utente, possono essere limitati superiormente dai tagli provenienti dall'analisi con lo spettro elastico ($q=1$). Dapprima si effettuano le due verifiche con i tagli progetto agenti indipendentemente, successivamente vengono combinati con i tagli di calcolo dell'analisi agenti in direzione ortogonale

- Tagli Resisten. calcestruzzo : *Taglio resistente in direzione X e Y riferito alla crisi calcestruzzo del calcestruzzo calcolato con la formula [4.1.19] del DM 2008*
Coeff. : *Coefficiente di impegno a taglio del cls. La sezione è verificata se il coefficiente è minore di 1*
- Tagli Resisten. Staffe : *Taglio resistente in direzione X e Y riferito alla crisi delle staffe calcolato con la formula [4.1.18] del DM 2008*
Coeff. : *Coefficiente di impegno a taglio delle staffe. La sezione è verificata se il coefficiente è minore di 1*
- Tagli con $q=1$: *Tagli calcolati con lo spettro SLV elastico ($q=1$)*
Tagli SovraRes : *Tagli calcolati dai momenti resistenti del pilastro amplificati del coefficiente gR_d*

Gerarchia Trave-Colonna

- Nodo3d : Numero del nodo dove si effettua il controllo di gerarchia
Filo, Quota : *Numero del filo e quota del nodo in esame*
PilInf, PilSup : *Numero del pilastro inferiore e superiore collegati al Nodo3d*
TravX+; TravX- : *Numero delle travi in direzione X collegate al Nodo3d*
TravY+; TravY- : *Numero delle travi in direzione Y collegate al Nodo3d*
SMxc,pl,Rd : *Sommatoria dei momenti plastici delle colonne in direzione X*
gSMxb,pl,Rd : *Sommatoria dei momenti plastici delle travi in direzione X amplificate del coefficiente di sovrarresistenza*
SMyc,pl,Rd : *Sommatoria dei momenti plastici delle colonne in direzione Y*
gSMyb,pl,Rd : *Sommatoria dei momenti plastici delle travi in direzione Y amplificate del coefficiente di sovrarresistenza*
- Flag Verifica : *Flag di controllo ($SM_{yc,pl,Rd} > gSM_{yb,pl,Rd}$) :*
- "OK" = *Gerarchia della resistenza soddisfatta*
- "Elastico" = *Colonna protetta dalla plasticizzazione anticipata in quanto sovrarresistente rispetto all'azione sismica elastica ($q=1$)*

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																
Trave	Filo	Quota (m)	Asse X					Asse Y					N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m		
Asta: 72	134	3,54	0	5912	5912	26339		3137	18	6056	6075	9886		6428	0	112504
	258	3,54	0	5912	5912	26339		3137	17	6056	6074	9886		6428	0	112504
Asta: 73	130	3,54	0	4426	4426	26339		3137	132	9068	9200	9886		6428	-1046	112504
	131	3,54	0	4426	4426	26339		3137	84	9068	9152	9886		6428	-1046	112504
Asta: 74	131	3,54	0	6218	6218	26339		3137	23	6370	6393	9886		6428	0	112504
	257	3,54	0	6218	6218	26339		3137	11	6370	6382	9886		6428	0	112504
Asta: 76	138	3,54	0	5609	5609	26339		3137	20	3830	3850	9886		6428	0	112504
	174	3,54	0	5609	5609	26339		3137	18	3830	3848	9886		6428	0	112504
Asta: 77	135	3,54	0	5560	5560	26339		3137	23	5695	5719	9886		6428	0	112504
	66	3,54	0	5560	5560	26339		3137	15	5695	5710	9886		6428	0	112504
Asta: 78	137	3,54	0	5613	5613	26339		3137	9	3834	3842	9886		6428	0	112504
	176	3,54	0	5613	5613	26339		3137	29	3834	3863	9886		6428	0	112504
Asta: 79	134	3,54	0	8869	8869	26339		3137	14	5702	5716	9886		6428	0	112504
	254	3,54	0	8869	8869	26339		3137	10	5702	5712	9886		6428	0	112504
Asta: 80	132	3,54	0	5875	5875	26339		3137	29	3999	4028	9886		6428	-81	112504
	189	3,54	0	5875	5875	26339		3137	7	3999	4005	9886		6428	-81	112504
Asta: 81	149	3,54	0	5427	5427	26339		3137	23	3709	3733	9886		6428	-54	112504
	187	3,54	0	5427	5427	26339		3137	16	3709	3725	9886		6428	-54	112504
Asta: 83	149	3,54	0	6591	6591	26339		3137	5	6866	6871	9886		6428	51	112504
	256	3,54	0	6591	6591	26339		3137	27	6866	6892	9886		6428	51	112504
Asta: 84	131	3,54	0	5861	5861	26339		3137	76	4003	4079	9886		6428	684	112504
	186	3,54	0	5861	5861	26339		3137	40	4003	4042	9886		6428	684	112504
Asta: 88	177	3,54	0	5613	5613	26339		3137	28	3834	3862	9886		6428	0	112504
	134	3,54	0	5613	5613	26339		3137	10	3834	3843	9886		6428	0	112504
Asta: 89	257	3,54	0	6218	6218	26339		3137	29	6370	6399	9886		6428	0	112504
	132	3,54	0	6218	6218	26339		3137	5	6370	6376	9886		6428	0	112504
Asta: 91	188	3,54	0	5433	5433	26339		3137	14	3709	3724	9886		6428	39	112504
	65	3,54	0	5433	5433	26339		3137	25	3709	3734	9886		6428	39	112504
Asta: 94	190	3,54	0	5848	5848	26339		3137	19	3999	4018	9886		6428	-67	112504
	149	3,54	0	5848	5848	26339		3137	17	3999	4016	9886		6428	-67	112504
Asta: 95	66	3,54	0	5560	5560	26339		3137	25	5695	5720	9886		6428	0	112504
	132	3,54	0	5560	5560	26339		3137	13	5695	5709	9886		6428	0	112504
Asta: 97	175	3,54	0	5609	5609	26339		3137	21	3830	3851	9886		6428	0	112504
	135	3,54	0	5609	5609	26339		3137	17	3830	3847	9886		6428	0	112504
Asta: 98	185	3,54	0	5861	5861	26339		3137	39	4003	4041	9886		6428	641	112504
	147	3,54	0	5861	5861	26339		3137	75	4003	4077	9886		6428	641	112504
Asta: 113	236	3,54	0	2948	2948	20895		2121	183	6016	6199	8287		4327	-386	89063
	136	3,54	0	2948	2948	20895		2121	194	6016	6209	8287		4327	-386	89063
Asta: 114	236	3,54	0	3184	3185	20895		2121	197	6497	6695	8287		4327	-380	89063
	228	3,54	0	3184	3185	20895		2121	151	6497	6649	8287		4327	-380	89063
Asta: 115	228	3,54	0	2543	2543	20895		2121	194	5189	5383	8287		4327	296	89063
	230	3,54	0	2543	2543	20895		2121	242	5189	5431	8287		4327	296	89063
Asta: 116	230	3,54	0	2516	2516	20895		2121	211	5134	5345	8287		4327	422	89063
	231	3,54	0	2516	2516	20895		2121	230	5134	5364	8287		4327	422	89063
Asta: 117	231	3,54	0	1881	1882	20895		2121	281	3839	4120	8287		4327	573	89063
	232	3,54	0	1881	1882	20895		2121	309	3839	4148	8287		4327	573	89063
Asta: 118	232	3,54	0	1670	1670	20895		2121	329	3408	3737	8287		4327	615	89063
	233	3,54	0	1670	1670	20895		2121	336	3408	3744	8287		4327	615	89063
Asta: 119	233	3,54	0	1661	1661	20895		2121	332	3390	3722	8287		4327	549	89063
	235	3,54	0	1661	1661	20895		2121	336	3390	3726	8287		4327	549	89063

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																			
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																			
Trave		Filo	Quota (m)	VG(kg)	Asse X				Asse Y				N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS			
					VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m				
Asta:	120	235 229	3,54 3,54	0 0	1761 1761	1761 1761	20895 20895		2121 2121	351 279	3594 3594	3945 3873	8287 8287		4327 4327	-377 -377	89063 89063		1 OK
Asta:	121	229 237	3,54 3,54	0 0	2256 2256	2256 2256	20895 20895		2121 2121	221 271	4604 4604	4825 4874	8287 8287		4327 4327	638 638	89063 89063		1 OK
Asta:	122	237 62	3,54 3,54	1 1	2172 2172	2173 2173	20895 20895		2121 2121	256 255	4431 4431	4687 4687	8287 8287		4327 4327	807 807	89063 89063		1 OK
Asta:	123	130 232	3,54 3,54	0 0	1531 1531	1531 1531	20895 20895		2121 2121	63 11	3124 3124	3186 3135	8287 8287		4327 4327	-1054 -1054	89063 89063		1 OK
Asta:	124	62 63	3,54 3,54	4 4	2020 2020	2024 2024	13032 13032		1077 1077	166 102	4076 4076	4242 4178	5713 5713		2174 2174	979 979	55618 55618		1 OK
Asta:	125	256 147	3,54 3,54	0 0	6817 6817	6817 6817	26339 26339		3137 3137	2 33	6866 6866	6867 6898	9886 9886		6428 6428	54 54	112504 112504		1 OK
Asta:	126	258 135	3,54 3,54	0 0	5912 5912	5912 5912	26339 26339		3137 3137	30 6	6056 6056	6086 6062	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	128	255 131	3,54 3,54	0 0	12019 12019	12019 12019	26339 26339		3137 3137	12 5	5702 5702	5714 5707	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	151	62 106	6,04 6,04	0 0	5060 5060	5060 5060	26339 26339		3137 3137	36 77	1825 1825	1860 1902	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	155	130 150	6,04 6,04	0 0	5568 5568	5568 5568	26339 26339		3137 3137	33 71	2292 2292	2325 2363	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	157	137 259	6,04 6,04	0 0	5561 5561	5561 5561	26339 26339		3137 3137	20 18	5697 5697	5716 5715	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	158	134 258	6,04 6,04	0 0	5912 5912	5912 5912	26339 26339		3137 3137	11 25	6056 6056	6067 6081	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	159	131 13	6,04 6,04	0 0	24874 24874	24874 24874	26339 26339		3137 3137	382 391	6370 6370	6753 6761	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	162	62 63	6,04 6,04	0 0	2020 2020	2020 2020	13032 13032		1077 1077	58 40	4076 4076	4134 4116	5713 5713		2174 2174	0 0	55618 55618		1 OK
Asta:	165	233 235	6,04 6,04	0 0	1661 1661	1661 1661	20895 20895		2121 2121	458 465	3390 3390	3848 3855	8287 8287		4327 4327	0 0	89063 89063		1 OK
Asta:	167	147 256	6,04 6,04	0 0	6817 6817	6817 6817	26339 26339		3137 3137	2 29	6866 6866	6867 6895	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	168	138 174	6,04 6,04	0 0	5609 5609	5609 5609	26339 26339		3137 3137	19 19	3830 3830	3849 3850	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	169	135 66	6,04 6,04	0 0	5560 5560	5560 5560	26339 26339		3137 3137	23 15	5695 5695	5719 5710	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	172	137 176	6,04 6,04	0 0	5613 5613	5613 5613	26339 26339		3137 3137	1 39	3834 3834	3835 3872	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	173	134 254	6,04 6,04	0 0	8869 8869	8869 8869	26339 26339		3137 3137	26 2	5702 5702	5728 5704	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	174	131 186	6,04 6,04	0 0	5861 5861	5861 5861	26339 26339		3137 3137	99 135	4003 4003	4101 4138	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	185	177 134	6,04 6,04	0 0	5613 5613	5613 5613	26339 26339		3137 3137	30 8	3834 3834	3863 3841	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	192	185 147	6,04 6,04	0 0	5861 5861	5861 5861	26339 26339		3137 3137	280 244	4003 4003	4283 4247	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	202	175 135	6,04 6,04	0 0	5609 5609	5609 5609	26339 26339		3137 3137	21 17	3830 3830	3851 3847	9886 9886		6428 6428	0 0	112504 112504		1 OK
Asta:	203	66	6,04	0	5560	5560	26339		3137	25	5695	5720	9886		6428	0	112504		1

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																		
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																		
Trave		Filo	Quota (m)	Asse X					Asse Y					N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS	
				VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m			
		132	6,04	0	5560	5560	26339		3137	13	5695	5709	9886		6428	0	112504	OK
Asta:	206	179	6,04	0	5613	5613	26339		3137	325	2292	2617	9886		6428	0	112504	1
		136	6,04	0	5613	5613	26339		3137	226	2292	2519	9886		6428	0	112504	OK
Asta:	209	180	6,04	0	5788	5788	26339		3137	74	1825	1898	9886		6428	0	112504	1
		130	6,04	0	5788	5788	26339		3137	37	1825	1862	9886		6428	0	112504	OK
Asta:	211	136	6,04	0	2948	2948	20895		2121	279	6016	6295	8287		4327	1798	89063	1
		236	6,04	0	2948	2948	20895		2121	241	6016	6257	8287		4327	1798	89063	OK
Asta:	212	236	6,04	0	3184	3184	20895		2121	268	6497	6766	8287		4327	0	89063	1
		228	6,04	0	3184	3184	20895		2121	213	6497	6711	8287		4327	0	89063	OK
Asta:	213	228	6,04	0	2543	2543	20895		2121	266	5189	5455	8287		4327	0	89063	1
		230	6,04	0	2543	2543	20895		2121	337	5189	5526	8287		4327	0	89063	OK
Asta:	214	230	6,04	0	2516	2516	20895		2121	292	5134	5426	8287		4327	0	89063	1
		231	6,04	0	2516	2516	20895		2121	318	5134	5452	8287		4327	0	89063	OK
Asta:	215	231	6,04	0	1881	1881	20895		2121	387	3839	4226	8287		4327	0	89063	1
		232	6,04	0	1881	1881	20895		2121	428	3839	4267	8287		4327	0	89063	OK
Asta:	216	232	6,04	0	1670	1670	20895		2121	454	3408	3863	8287		4327	0	89063	1
		233	6,04	0	1670	1670	20895		2121	464	3408	3872	8287		4327	0	89063	OK
Asta:	217	235	6,04	0	1761	1761	20895		2121	490	3594	4084	8287		4327	0	89063	1
		229	6,04	0	1761	1761	20895		2121	381	3594	3975	8287		4327	0	89063	OK
Asta:	218	229	6,04	0	2256	2256	20895		2121	305	4604	4909	8287		4327	0	89063	1
		237	6,04	0	2256	2256	20895		2121	375	4604	4979	8287		4327	0	89063	OK
Asta:	219	237	6,04	0	2172	2172	20895		2121	354	4431	4785	8287		4327	-590	89063	1
		62	6,04	0	2172	2172	20895		2121	353	4431	4784	8287		4327	-590	89063	OK
Asta:	220	130	6,04	0	1531	1531	20895		2121	57	3124	3181	8287		4327	-355	89063	1
		232	6,04	0	1531	1531	20895		2121	17	3124	3141	8287		4327	-355	89063	OK
Asta:	221	259	6,04	0	5561	5561	26339		3137	26	5697	5722	9886		6428	0	112504	1
		138	6,04	0	5561	5561	26339		3137	12	5697	5709	9886		6428	0	112504	OK
Asta:	222	255	6,04	0	12019	12019	26339		3137	49	5702	5751	9886		6428	0	112504	1
		131	6,04	0	12019	12019	26339		3137	32	5702	5733	9886		6428	0	112504	OK
Asta:	227	14	6,04	0	24874	24874	26339		3137	119	6370	6489	9886		6428	0	112504	1
		132	6,04	0	24874	24874	26339		3137	110	6370	6481	9886		6428	0	112504	OK
Asta:	228	258	6,04	0	5912	5912	26339		3137	31	6056	6087	9886		6428	0	112504	1
		135	6,04	0	5912	5912	26339		3137	5	6056	6061	9886		6428	0	112504	OK
Asta:	229	256	6,04	0	6591	6591	26339		3137	32	6866	6898	9886		6428	572	112504	1
		149	6,04	0	6591	6591	26339		3137	0	6866	6866	9886		6428	572	112504	OK
Asta:	257	4	9,52	0	9276	9276	20895		2121	209	3390	3599	8287		4327	0	89063	1
		235	9,52	0	9276	9276	20895		2121	221	3390	3611	8287		4327	0	89063	OK
Asta:	258	2	9,52	0	2925	2925	20895		2121	41	3594	3636	8287		4327	0	89063	1
		229	9,52	0	2925	2925	20895		2121	80	3594	3674	8287		4327	0	89063	OK
Asta:	259	3	9,52	0	10682	10682	20895		2121	201	3408	3609	8287		4327	0	89063	1
		233	9,52	0	10682	10682	20895		2121	211	3408	3620	8287		4327	0	89063	OK
Asta:	260	137	9,52	0	5561	5561	26339		3137	13	5697	5709	9886		6428	0	112504	1
		259	9,52	0	5561	5561	26339		3137	25	5697	5722	9886		6428	0	112504	OK
Asta:	261	138	9,52	0	5609	5609	26339		3137	14	3830	3845	9886		6428	0	112504	1
		174	9,52	0	5609	5609	26339		3137	23	3830	3854	9886		6428	0	112504	OK
Asta:	262	135	9,52	0	5560	5560	26339		3137	23	5695	5718	9886		6428	0	112504	1
		66	9,52	0	5560	5560	26339		3137	15	5695	5711	9886		6428	0	112504	OK
Asta:	263	132	9,52	0	5875	5875	26339		3137	22	3999	4021	9886		6428	0	112504	1
		189	9,52	0	5875	5875	26339		3137	14	3999	4013	9886		6428	0	112504	OK

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																
Trave	Filo	Quota (m)	Asse X					Asse Y					N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m		
Asta: 264	149	9,52	1	5427	5427	26339		3137	20	3709	3729	9886		6428	-149	112504
	187	9,52	1	5427	5427	26339		3137	19	3709	3728	9886		6428	-149	112504
Asta: 266	149	9,52	0	6591	6591	26339		3137	5	6866	6871	9886		6428	523	112504
	256	9,52	0	6591	6591	26339		3137	37	6866	6903	9886		6428	523	112504
Asta: 268	147	9,52	0	5861	5861	26339		3137	259	4003	4261	9886		6428	0	112504
	185	9,52	0	5861	5861	26339		3137	295	4003	4298	9886		6428	0	112504
Asta: 269	132	9,52	0	6218	6218	26339		3137	9	6370	6379	9886		6428	0	112504
	257	9,52	0	6218	6218	26339		3137	25	6370	6396	9886		6428	0	112504
Asta: 270	135	9,52	0	5912	5912	26339		3137	3	6056	6059	9886		6428	0	112504
	258	9,52	0	5912	5912	26339		3137	39	6056	6095	9886		6428	0	112504
Asta: 271	131	9,52	0	12019	12019	26339		3137	42	5702	5744	9886		6428	0	112504
	255	9,52	0	12019	12019	26339		3137	60	5702	5761	9886		6428	0	112504
Asta: 272	134	9,52	0	5613	5613	26339		3137	0	3834	3834	9886		6428	0	112504
	177	9,52	0	5613	5613	26339		3137	38	3834	3872	9886		6428	0	112504
Asta: 273	188	9,52	0	5433	5433	26339		3137	26	3709	3735	9886		6428	0	112504
	65	9,52	0	5433	5433	26339		3137	13	3709	3722	9886		6428	0	112504
Asta: 278	175	9,52	0	5609	5609	26339		3137	23	3830	3853	9886		6428	0	112504
	135	9,52	0	5609	5609	26339		3137	15	3830	3846	9886		6428	0	112504
Asta: 279	66	9,52	0	5560	5560	26339		3137	27	5695	5722	9886		6428	0	112504
	132	9,52	0	5560	5560	26339		3137	11	5695	5707	9886		6428	0	112504
Asta: 281	190	9,52	1	5848	5849	26339		3137	27	3999	4026	9886		6428	160	112504
	149	9,52	1	5848	5849	26339		3137	9	3999	4007	9886		6428	160	112504
Asta: 282	176	9,52	0	5613	5613	26339		3137	40	3834	3874	9886		6428	0	112504
	137	9,52	0	5613	5613	26339		3137	2	3834	3836	9886		6428	0	112504
Asta: 286	186	9,52	0	5861	5861	26339		3137	268	4003	4270	9886		6428	0	112504
	131	9,52	0	5861	5861	26339		3137	232	4003	4234	9886		6428	0	112504
Asta: 295	136	9,52	0	2948	2948	20895		2121	68	6016	6084	8287		4327	-413	89063
	236	9,52	0	2948	2948	20895		2121	34	6016	6050	8287		4327	-413	89063
Asta: 296	236	9,52	0	3184	3184	20895		2121	46	6497	6544	8287		4327	0	89063
	228	9,52	0	3184	3184	20895		2121	49	6497	6546	8287		4327	0	89063
Asta: 297	228	9,52	0	3794	3794	20895		2121	44	5189	5232	8287		4327	0	89063
	252	9,52	0	3794	3794	20895		2121	14	5189	5202	8287		4327	0	89063
Asta: 298	230	9,52	0	7469	7469	20895		2121	70	5134	5204	8287		4327	0	89063
	251	9,52	0	7469	7469	20895		2121	55	5134	5189	8287		4327	0	89063
Asta: 299	231	9,52	0	3762	3762	20895		2121	68	3839	3907	8287		4327	0	89063
	250	9,52	0	3762	3762	20895		2121	38	3839	3877	8287		4327	0	89063
Asta: 300	232	9,52	0	3961	3961	20895		2121	115	3408	3524	8287		4327	0	89063
	234	9,52	0	3961	3961	20895		2121	87	3408	3495	8287		4327	0	89063
Asta: 301	233	9,52	0	6297	6297	20895		2121	173	3390	3563	8287		4327	0	89063
	1	9,52	0	6297	6297	20895		2121	155	3390	3545	8287		4327	0	89063
Asta: 303	235	9,52	0	4428	4428	20895		2121	173	3594	3767	8287		4327	0	89063
	2	9,52	0	4428	4428	20895		2121	147	3594	3742	8287		4327	0	89063
Asta: 304	229	9,52	0	2256	2256	20895		2121	75	4604	4679	8287		4327	0	89063
	237	9,52	0	2256	2256	20895		2121	79	4604	4683	8287		4327	0	89063
Asta: 305	237	9,52	0	2172	2172	20895		2121	52	4431	4483	8287		4327	-236	89063
	62	9,52	0	2172	2172	20895		2121	96	4431	4528	8287		4327	-236	89063
Asta: 306	62	9,52	0	3975	3975	20895		2121	64	8111	8175	8287		4327	0	89063
	63	9,52	0	3975	3975	20895		2121	36	8111	8147	8287		4327	0	89063
Asta: 307	232	9,52	0	1531	1531	20895		2121	128	3124	3252	8287		4327	-155	89063
	130	9,52	0	1531	1531	20895		2121	190	3124	3314	8287		4327	-155	89063

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE																
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																
Trave	Filo	Quota (m)	Asse X					Asse Y					N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m		
Asta: 308	130	9,52	0	5568	5568	26339		3137	26	2292	2319	9886		6428	0	1
	150	9,52	0	5568	5568	26339		3137	12	2292	2304	9886		6428	0	OK
Asta: 312	179	9,52	0	5613	5613	26339		3137	52	2292	2344	9886		6428	0	1
	136	9,52	0	5613	5613	26339		3137	14	2292	2307	9886		6428	0	OK
Asta: 313	62	9,52	0	5060	5060	26339		3137	16	1825	1840	9886		6428	0	1
	106	9,52	0	5060	5060	26339		3137	31	1825	1855	9886		6428	0	OK
Asta: 318	180	9,52	0	5788	5788	26339		3137	15	1825	1839	9886		6428	0	1
	130	9,52	0	5788	5788	26339		3137	25	1825	1850	9886		6428	0	OK
Asta: 327	251	9,52	0	3794	3794	20895		2121	15	5134	5149	8287		4327	0	1
	231	9,52	0	3794	3794	20895		2121	45	5134	5179	8287		4327	0	OK
Asta: 328	252	9,52	0	7711	7711	20895		2121	83	5189	5272	8287		4327	0	1
	230	9,52	0	7711	7711	20895		2121	98	5189	5287	8287		4327	0	OK
Asta: 329	250	9,52	0	3763	3763	20895		2121	58	3839	3897	8287		4327	0	1
	232	9,52	0	3763	3763	20895		2121	88	3839	3927	8287		4327	0	OK
Asta: 334	133	9,52	0	1531	1531	20895		2121	126	2066	2192	8287		4327	-164	1
	231	9,52	0	1531	1531	20895		2121	73	2066	2139	8287		4327	-164	OK
Asta: 337	254	9,52	0	8869	8869	26339		3137	24	5702	5726	9886		6428	0	1
	134	9,52	0	8869	8869	26339		3137	48	5702	5750	9886		6428	0	OK
Asta: 339	259	9,52	0	5561	5561	26339		3137	26	5697	5722	9886		6428	0	1
	138	9,52	0	5561	5561	26339		3137	12	5697	5709	9886		6428	0	OK
Asta: 340	256	9,52	0	6817	6817	26339		3137	33	6866	6899	9886		6428	0	1
	147	9,52	0	6817	6817	26339		3137	2	6866	6868	9886		6428	0	OK
Asta: 341	257	9,52	0	6218	6218	26339		3137	42	6370	6412	9886		6428	0	1
	131	9,52	0	6218	6218	26339		3137	8	6370	6378	9886		6428	0	OK
Asta: 342	258	9,52	0	5912	5912	26339		3137	32	6056	6088	9886		6428	0	1
	134	9,52	0	5912	5912	26339		3137	4	6056	6060	9886		6428	0	OK

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - PILASTRI																
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER I PILASTRI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																
Pilastro	Filo	Quota (m)	Asse X					Asse Y								ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m		
Asta: 34	63	1,04	6	28	34	26339		3137	107	59	166	9886		6428		1
	63	0,50	6	28	34	26339		3137	107	59	166	9886		6428		OK
Asta: 35	65	3,54	0	0	0	26339		3137	2	1	3	9886		6428		1
	65	0,50	0	0	0	26339		3137	2	1	3	9886		6428		OK
Asta: 36	131	3,54	0	0	0	26339		3137	1	0	1	9886		6428		1
	131	0,50	0	0	0	26339		3137	1	0	1	9886		6428		OK
Asta: 37	132	3,54	0	0	0	26339		3137	2	1	3	9886		6428		1
	132	0,50	0	0	0	26339		3137	2	1	3	9886		6428		OK
Asta: 38	134	3,54	0	0	0	26339		3137	1	0	2	9886		6428		1
	134	0,50	0	0	0	26339		3137	1	0	2	9886		6428		OK
Asta: 39	135	3,54	0	0	0	26339		3137	2	0	2	9886		6428		1
	135	0,50	0	0	0	26339		3137	2	0	2	9886		6428		OK
Asta: 40	137	1,04	10	5	15	26339		3137	8	52	61	9886		6428		1
	137	0,50	10	5	15	26339		3137	8	52	61	9886		6428		OK
Asta: 41	138	3,54	0	0	0	26339		3137	3	1	4	9886		6428		1
	138	0,50	0	0	0	26339		3137	3	1	4	9886		6428		OK

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - PILASTRI																
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER I PILASTRI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI																
Pilastro		Filo	Quota (m)	Asse X					Asse Y					ClasProf. STATUS		
				VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	
Asta: 42	42	147	3,54	0	2	2	26339		3137	1	1	2	9886		6428	1
		147	0,50	0	2	2	26339		3137	1	1	2	9886		6428	OK
Asta: 43	43	149	3,54	0	0	0	26339		3137	2	1	3	9886		6428	1
		149	0,50	0	0	0	26339		3137	2	1	3	9886		6428	OK
Asta: 56	56	62	3,54	1	151	151	20895		2121	7	5	13	8287		4327	1
		62	1,04	1	151	151	20895		2121	7	5	13	8287		4327	OK
Asta: 57	57	63	3,54	1	2	3	26339		3137	0	4	5	9886		6428	1
		63	1,04	1	2	3	26339		3137	0	4	5	9886		6428	OK
Asta: 58	58	136	3,54	0	26	26	20895		2121	9	8	17	8287		4327	1
		136	1,04	0	26	26	20895		2121	9	8	17	8287		4327	OK
Asta: 59	59	137	3,54	0	0	1	26339		3137	4	0	4	9886		6428	1
		137	1,04	0	0	1	26339		3137	4	0	4	9886		6428	OK
Asta: 60	60	228	3,54	6	200	206	20895		2121	2	3	5	8287		4327	1
		228	1,04	6	200	206	20895		2121	2	3	5	8287		4327	OK
Asta: 61	61	229	3,54	14	202	216	20895		2121	9	9	18	8287		4327	1
		229	1,04	14	202	216	20895		2121	9	9	18	8287		4327	OK
Asta: 62	62	230	3,54	2	203	205	20895		2121	1	285	286	8287		4327	1
		230	1,04	2	203	205	20895		2121	1	285	286	8287		4327	OK
Asta: 63	63	231	3,54	3	202	205	20895		2121	0	317	317	8287		4327	1
		231	1,04	3	202	205	20895		2121	0	317	317	8287		4327	OK
Asta: 64	64	232	3,54	2	203	204	20895		2121	3	5	8	8287		4327	1
		232	1,04	2	203	204	20895		2121	3	5	8	8287		4327	OK
Asta: 65	65	233	3,54	1	203	204	20895		2121	0	451	451	8287		4327	1
		233	1,04	1	203	204	20895		2121	0	451	451	8287		4327	OK
Asta: 66	66	235	3,54	1	204	205	20895		2121	0	473	474	8287		4327	1
		235	1,04	1	204	205	20895		2121	0	473	474	8287		4327	OK
Asta: 67	67	236	3,54	0	76	76	20895		2121	4	1	5	8287		4327	1
		236	1,04	0	76	76	20895		2121	4	1	5	8287		4327	OK
Asta: 68	68	237	3,54	1	244	244	20895		2121	4	8	12	8287		4327	1
		237	1,04	1	244	244	20895		2121	4	8	12	8287		4327	OK
Asta: 129	129	62	6,04	4	139	143	20895		2121	21	8	29	8287		4327	1
		62	3,54	4	139	143	20895		2121	21	8	29	8287		4327	OK
Asta: 130	130	63	6,04	2	2	4	26339		3137	2	3	4	9886		6428	1
		63	3,54	2	2	4	26339		3137	2	3	4	9886		6428	OK
Asta: 131	131	65	6,04	0	0	1	26339		3137	1	2	3	9886		6428	1
		65	3,54	0	0	1	26339		3137	1	2	3	9886		6428	OK
Asta: 132	132	130	6,04	0	11	11	20895		2121	7	1	8	8287		4327	1
		130	3,54	0	11	11	20895		2121	7	1	8	8287		4327	OK
Asta: 133	133	131	6,04	1	0	1	26339		3137	4	1	5	9886		6428	1
		131	3,54	1	0	1	26339		3137	4	1	5	9886		6428	OK
Asta: 134	134	132	6,04	0	0	0	26339		3137	0	1	1	9886		6428	1
		132	3,54	0	0	0	26339		3137	0	1	1	9886		6428	OK
Asta: 135	135	134	6,04	0	0	0	26339		3137	2	0	2	9886		6428	1
		134	3,54	0	0	0	26339		3137	2	0	2	9886		6428	OK

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - PILASTRI															
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER I PILASTRI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI															
Pilastro	Filo	Quota (m)	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	ClasProf. STATUS
Asta: 136	135	6,04	0	0	0	26339	3137	0	0	1	9886	6428		1	
	135	3,54	0	0	0	26339	3137	0	0	1	9886	6428		OK	
Asta: 137	136	6,04	2	39	42	20895	2121	17	16	34	8287	4327		1	
	136	3,54	2	39	42	20895	2121	17	16	34	8287	4327		OK	
Asta: 138	137	6,04	1	1	1	26339	3137	3	0	3	9886	6428		1	
	137	3,54	1	1	1	26339	3137	3	0	3	9886	6428		OK	
Asta: 139	138	6,04	0	0	0	26339	3137	1	0	1	9886	6428		1	
	138	3,54	0	0	0	26339	3137	1	0	1	9886	6428		OK	
Asta: 140	147	6,04	0	2	3	26339	3137	4	2	5	9886	6428		1	
	147	3,54	0	2	3	26339	3137	4	2	5	9886	6428		OK	
Asta: 141	149	6,04	0	0	0	26339	3137	0	1	1	9886	6428		1	
	149	3,54	0	0	0	26339	3137	0	1	1	9886	6428		OK	
Asta: 142	228	6,04	16	180	196	20895	2121	12	6	18	8287	4327		1	
	228	3,54	16	180	196	20895	2121	12	6	18	8287	4327		OK	
Asta: 143	229	6,04	35	177	213	20895	2121	33	15	47	8287	4327		1	
	229	3,54	35	177	213	20895	2121	33	15	47	8287	4327		OK	
Asta: 144	230	6,04	3	194	197	20895	2121	0	204	204	8287	4327		1	
	230	3,54	3	194	197	20895	2121	0	204	204	8287	4327		OK	
Asta: 145	231	6,04	9	190	199	20895	2121	1	231	232	8287	4327		1	
	231	3,54	9	190	199	20895	2121	1	231	232	8287	4327		OK	
Asta: 146	232	6,04	5	189	194	20895	2121	9	7	16	8287	4327		1	
	232	3,54	5	189	194	20895	2121	9	7	16	8287	4327		OK	
Asta: 147	233	6,04	1	188	188	20895	2121	0	325	325	8287	4327		1	
	233	3,54	1	188	188	20895	2121	0	325	325	8287	4327		OK	
Asta: 148	235	6,04	4	192	195	20895	2121	0	339	339	8287	4327		1	
	235	3,54	4	192	195	20895	2121	0	339	339	8287	4327		OK	
Asta: 149	236	6,04	0	53	53	20895	2121	6	4	10	8287	4327		1	
	236	3,54	0	53	53	20895	2121	6	4	10	8287	4327		OK	
Asta: 150	237	6,04	0	171	171	20895	2121	5	8	13	8287	4327		1	
	237	3,54	0	171	171	20895	2121	5	8	13	8287	4327		OK	
Asta: 230	62	9,52	5	6	11	20895	2121	7	5	12	8287	4327		1	
	62	6,04	5	6	11	20895	2121	7	5	12	8287	4327		OK	
Asta: 231	63	9,52	4	2	6	26339	3137	3	1	4	9886	6428		1	
	63	6,04	4	2	6	26339	3137	3	1	4	9886	6428		OK	
Asta: 232	65	9,52	0	0	0	26339	3137	1	1	1	9886	6428		1	
	65	6,04	0	0	0	26339	3137	1	1	1	9886	6428		OK	
Asta: 233	130	9,52	1	1	2	20895	2121	8	15	23	8287	4327		1	
	130	6,04	1	1	2	20895	2121	8	15	23	8287	4327		OK	
Asta: 234	131	9,52	1	0	2	26339	3137	5	2	7	9886	6428		1	
	131	6,04	1	0	2	26339	3137	5	2	7	9886	6428		OK	
Asta: 235	132	9,52	0	0	0	26339	3137	1	0	2	9886	6428		1	
	132	6,04	0	0	0	26339	3137	1	0	2	9886	6428		OK	
Asta: 236	134	9,52	0	0	0	26339	3137	3	1	3	9886	6428		1	

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - PILASTRI															
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER I PILASTRI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI															
Pilastro	Filo	Quota (m)	Asse X						Asse Y						ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	
	134	6,04	0	0	0	26339		3137	3	1	3	9886		6428	OK
Asta: 237	135	9,52	0	0	0	26339		3137	0	0	0	9886		6428	1
	135	6,04	0	0	0	26339		3137	0	0	0	9886		6428	OK
Asta: 238	136	9,52	4	0	4	20895		2121	11	10	21	8287		4327	1
	136	6,04	4	0	4	20895		2121	11	10	21	8287		4327	OK
Asta: 239	137	9,52	0	0	0	26339		3137	2	0	3	9886		6428	1
	137	6,04	0	0	0	26339		3137	2	0	3	9886		6428	OK
Asta: 240	138	9,52	0	0	0	26339		3137	0	0	0	9886		6428	1
	138	6,04	0	0	0	26339		3137	0	0	0	9886		6428	OK
Asta: 241	147	9,52	1	1	2	26339		3137	6	2	8	9886		6428	1
	147	6,04	1	1	2	26339		3137	6	2	8	9886		6428	OK
Asta: 242	149	9,52	0	0	0	26339		3137	0	1	1	9886		6428	1
	149	6,04	0	0	0	26339		3137	0	1	1	9886		6428	OK
Asta: 243	228	9,52	6	11	18	20895		2121	4	4	9	8287		4327	1
	228	6,04	6	11	18	20895		2121	4	4	9	8287		4327	OK
Asta: 244	229	9,52	16	14	30	20895		2121	13	9	22	8287		4327	1
	229	6,04	16	14	30	20895		2121	13	9	22	8287		4327	OK
Asta: 245	230	9,52	1	4	6	20895		2121	0	47	47	8287		4327	1
	230	6,04	1	4	6	20895		2121	0	47	47	8287		4327	OK
Asta: 246	231	9,52	4	6	10	20895		2121	2	61	63	8287		4327	1
	231	6,04	4	6	10	20895		2121	2	61	63	8287		4327	OK
Asta: 247	232	9,52	3	7	10	20895		2121	6	21	28	8287		4327	1
	232	6,04	3	7	10	20895		2121	6	21	28	8287		4327	OK
Asta: 248	233	9,52	1	8	9	20895		2121	0	74	74	8287		4327	1
	233	6,04	1	8	9	20895		2121	0	74	74	8287		4327	OK
Asta: 249	235	9,52	1	6	7	20895		2121	1	76	77	8287		4327	1
	235	6,04	1	6	7	20895		2121	1	76	77	8287		4327	OK
Asta: 250	236	9,52	0	12	12	20895		2121	5	2	7	8287		4327	1
	236	6,04	0	12	12	20895		2121	5	2	7	8287		4327	OK
Asta: 251	237	9,52	0	39	39	20895		2121	6	3	9	8287		4327	1
	237	6,04	0	39	39	20895		2121	6	3	9	8287		4327	OK

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - GERARCHIA TRAVE/COLONNA														
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LA GERARCHIA TRAVE/COLONNA DI TELAI IN ACCIAIO SISMORESISTENTI														
Nodo3d	Filo	Quota (m)	PilInf Num3d	PilSup Num3d	TravX+ Num3d	TravX- Num3d	TravY+ Num3d	TravY- Num3d	ΣMxc,pl,Rd kg*m	gΣMxb,pl,Rd kg*m	ΣMyc,pl,Rd kg*m	gΣMyb,pl,Rd kg*m	Flag Verifica	
31	63	1,04	34	57									OK	
37	137	1,04	40	59									OK	
72	62	3,54	56	129			122	124	8654	7151			OK	
79	136	3,54	58	137		112	113	69	8654	11830	4241	7071	OK	
84	228	3,54	60	142		115		114	8654	4760	4241	4760	OK	
85	229	3,54	61	143	120			121	8654	4760	4241	4760	OK	
86	230	3,54	62	144	115	116					4241	4760	OK	
87	231	3,54	63	145	116	117					4241	4760	OK	
88	232	3,54	64	146	117	118		123	8654	4760	4241	4760	OK	
89	233	3,54	65	147	118	119					4241	4760	OK	
90	235	3,54	66	148	119	120					4241	4760	OK	
91	236	3,54	67	149			114	113	8654	9519			OK	
92	237	3,54	68	150			121	122	8654	9519			OK	

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - GERARCHIA TRAVE/COLONNA													
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LA GERARCHIA TRAVE/COLONNA DI TELAI IN ACCIAIO SISMORESISTENTI													
Nodo3d	Filo	Quota (m)	PilInf Num3d	PilSup Num3d	TravX+ Num3d	TravX- Num3d	TravY+ Num3d	TravY- Num3d	$\Sigma M_{xc,pl,Rd}$ kg*m	$g\Sigma M_{xb,pl,Rd}$ kg*m	$\Sigma M_{yc,pl,Rd}$ kg*m	$g\Sigma M_{yb,pl,Rd}$ kg*m	Flag Verifica
135	63	3,54	57	130	109		124	86	12856	9462	6274	7071	OK
136	65	3,54	35	131	91		82		12856	7071	6274	7071	OK
137	131	3,54	36	133	128	84	73	74	12856	14141	6274	7071	OK
138	132	3,54	37	134	95	80	89		12856	7071	6274	7071	OK
139	134	3,54	38	135	88	79	71	72	12856	14141	6274	7071	OK
140	135	3,54	39	136	97	77	126		12856	7071	6274	7071	OK
141	137	3,54	59	138		78	345	70	12856	14141	6274	7071	OK
142	138	3,54	41	139		76	352		12856	7071	6274	7071	OK
143	147	3,54	42	140	98	85		125	12856	7071	6274	7071	OK
144	149	3,54	43	141	94	81	83		12856	7071	6274	7071	OK
175	62	6,04	129	230	151		219	162	8654	7151	4241	7071	OK
178	130	6,04	132	233	155	209	220	154	8654	11830	4241	7071	OK
183	136	6,04	137	238		206	211	152	8654	11830	4241	7071	OK
188	228	6,04	142	243		213		212	8654	4760	4241	4760	OK
189	229	6,04	143	244	217			218	8654	4760	4241	4760	OK
190	230	6,04	144	245	213	214					4241	4760	OK
191	231	6,04	145	246	214	215					4241	4760	OK
192	232	6,04	146	247	215	216		220	8654	4760	4241	4760	OK
193	233	6,04	147	248	216	165					4241	4760	OK
194	235	6,04	148	249	165	217					4241	4760	OK
195	236	6,04	149	250			212	211	8654	9519			OK
196	237	6,04	150	251			218	219	8654	9519			OK
239	63	6,04	130	231	195		162	223	12856	9462	6274	7071	OK
240	65	6,04	131	232	369		163		12856	7071	6274	7071	OK
241	131	6,04	133	234	222	174	355	159	12856	14141	6274	7071	OK
242	132	6,04	134	235	203	170	227		12856	7071	6274	7071	OK
243	134	6,04	135	236	185	173	354	158	12856	14141	6274	7071	OK
244	135	6,04	136	237	202	169	228		12856	7071	6274	7071	OK
245	137	6,04	138	239		172	353	157	12856	14141	6274	7071	OK
246	138	6,04	139	240		168	221		12856	7071	6274	7071	OK
247	147	6,04	140	241	192	175	164	167	12856	14141	6274	7071	OK
248	149	6,04	141	242	372	171	229		12856	7071	6274	7071	OK