

COMUNE DI Milano
PROVINCIA DI Milano

TABULATI DI CALCOLO

OGGETTO:

Struttura-B Ambulanti Carni

COMMITTENTE:

SOGEMI

Tit. Firma 1
Nome Firma 1

Tit. Firma 2
Nome Firma 2

Tit. Firma 3
Nome Firma 3

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**

La normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo e progettazione risulta essere quella prevista dal regime transitorio di applicazione del D.M. 14 gennaio 2008 per le opere iniziate prima del 01/07/2009.

Le normative a cui si fa riferimento possono essere inoltre utilizzate come previsto al punto 2.7 del D.M. 14 gennaio 2008 per le costruzioni di tipo 1 e 2 e Classe d'uso I e II, limitatamente a siti ricadenti in Zona 4.

Elenco riferimenti:

- 1) *Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione* (D.M. 11/3/88).
- 2) *Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso, e strutture metalliche* (D.M. LL. PP. 14/02/92 e D.M. 16/01/96).
- 3) *Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche* (Legge 2/2/74 n. 64 e D.M. 16/01/96).
- 4) *Circolare N.ro 65/AA.GG. del 10/04/1997 (Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. del 16/01/96).*
- 5) *Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi* (D.M. 16/01/96).
- 6) *Norme tecniche per la progettazione, esecuzione e collaudo degli edifici in muratura e per il loro consolidamento* (D.M. 20/11/1987 e successiva circolare esplicativa n. 30787 del 04/01/1989).

• **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.

● 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 delle tensioni ammissibili, 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 e degli eventuali ferri piegati.

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:

- a) Area minima delle staffe pari a $0,10 \times \tau^*$, con τ^* come da normativa, passo non maggiore di 0,8 dell'altezza utile. In prossimità degli appoggi o di carichi concentrati il passo minimo sarà 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale. In presenza di torsione sono disposti per metro $0,15 \times b$ cmq per staffe ad aderenza migliorata e $0,25 \times b$ per staffe lisce, essendo b lo spessore minimo dell'anima misurata in centimetri.
- b) Armatura longitudinale in zona tesa $\geq 0,25\%$ della sezione di calcestruzzo per barre lisce e $\geq 0,15\%$ per barre ad aderenza migliorata. Alle estremità è disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire uno sforzo di trazione uguale al taglio.

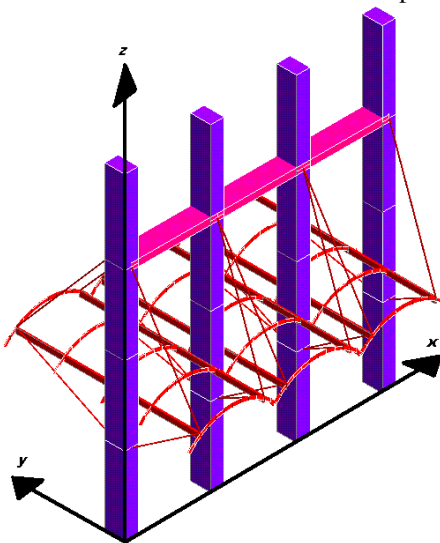
PILASTRI:

- a) Armatura longitudinale $\geq 0,8\%$ dell'area della sezione strettamente necessaria per carico assiale e fra $0,3\%$ e 6% della sezione effettiva.
- b) Barre longitudinali con diametro ≥ 12 mm;
- c) Diametro staffe ≥ 6 mm e comunque $\geq 1/4$ del diametro massimo delle barre longitudinali, con interasse ≤ 15 volte il ϕ minimo.

- SISTEMI DI RIFERIMENTO**

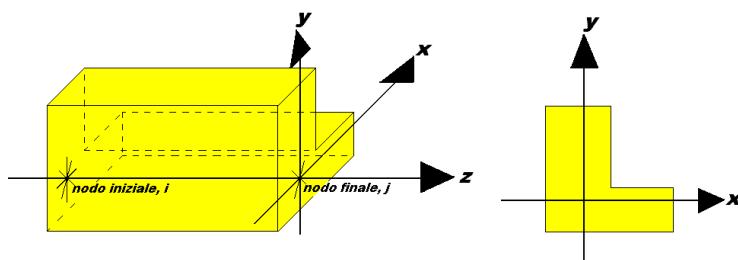
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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:



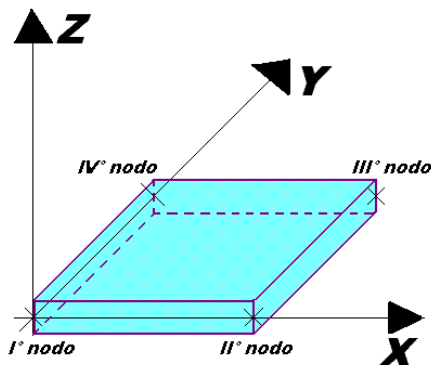
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella caratteristiche statiche dei profili e caratteristiche materiali.

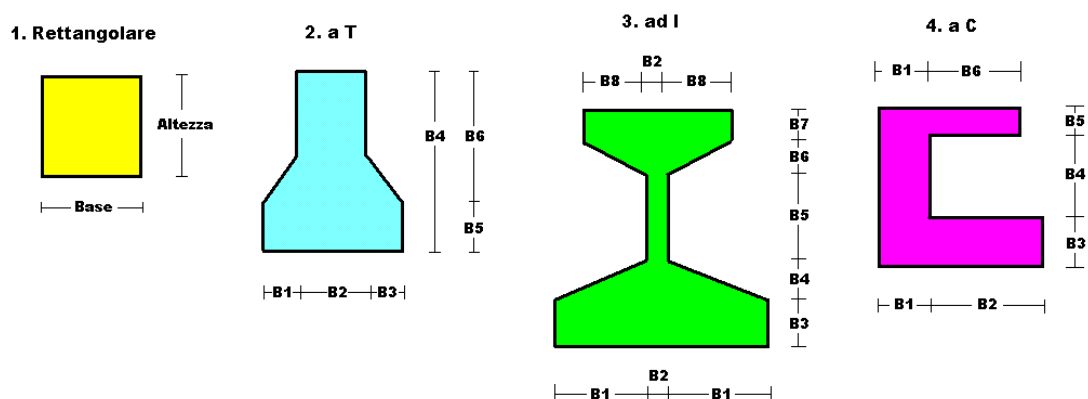
Sez.	: Numero d'archivio della sezione
U	: Perimetro bagnato per metro di sezione
P	: Peso per unità di lunghezza
A	: Area della sezione
A_x	: Area a taglio in direzione X
A_y	: Area a taglio in direzione Y
J_x	: Momento d'inerzia rispetto all'asse X
J_y	: Momento d'inerzia rispetto all'asse Y
J_t	: 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 ($h/(b*t)$)
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. estra	: 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

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Le sezioni delle aste in c.a.o. riportate nel seguito sono state raggruppate per tipologia. Le tipologie disponibili sono le seguenti:

- 1) *RETTANGOLARE*
- 2) *a T*
- 3) *ad I*
- 4) *a C*
- 5) *CIRCOLARE*
- 6) *POLIGONALE*

Nelle tabelle sono usate alcune sigle il cui significato è spiegato dagli schemi riportati in appresso:



Per quanto attiene alla tipologia poligonale le diciture V1, V2, ..., V10 individuano i vertici della sezione descritta per coordinate.

In coda alle presenti stampe viene riportata la tabellina riassuntiva delle caratteristiche statiche delle sezioni in parola in termini di area, momenti di inerzia baricentrici rispetto all'asse X ed Y (I_{xg} ed I_{yg}) e momento d'inerzia polare (I_p).

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella 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

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle 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 $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.X neg.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo
Den.Y pos.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.Y neg.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My 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

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle 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
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 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

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella coordinate nodi.

Nodo3d	: <i>Numero del nodo spaziale</i>
Coord.X	: <i>Coordinata X del punto nel sistema di riferimento globale</i>
Coord.Y	: <i>Coordinata Y del punto nel sistema di riferimento globale</i>
Coord.Z	: <i>Coordinata Z del punto nel sistema di riferimento globale</i>
Filo	: <i>Numero del filo per individuare le travate in c.a.</i>
Piano Sism.	: <i>Numero del piano rigido di appartenenza del nodo</i>
Peso	: <i>Peso sismico del nodo; ogni canale di carico è stato moltiplicato per il proprio coefficiente di riduzione del sovraccarico</i>

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella dati di asta spaziale.

Asta3d	: <i>Numero dell'asta spaziale</i>
Filo in.	: <i>Numero del filo del nodo iniziale</i>
Filo fin.	: <i>Numero del filo del nodo finale</i>
Q. iniz.	: <i>Quota del nodo iniziale</i>
Q. fin.	: <i>Quota del nodo finale</i>
Nod3d iniz.	: <i>Numero del nodo iniziale</i>
Nod3d fin.	: <i>Numero del nodo finale</i>
Cr. Pr.	: <i>Numero del criterio di progetto per la verifica</i>
Sez. N.ro	: <i>Numero in archivio della sezione</i>
Base x Alt	: <i>Per le sezioni rettangolari base ed altezza; per le altre tipologie ingombro massimo della sezione</i>
Magr.	: <i>Dimensione del magrone per sezioni di fondazione</i>
Rot.	: <i>Angolo di rotazione della sezione</i>
dx	: <i>Scostamento in direzione X globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale</i>
dy	: <i>Scostamento in direzione Y globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale</i>
dz	: <i>Scostamento in direzione Z globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale</i>
dx	: <i>Scostamento in direzione X globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale</i>
dy	: <i>Scostamento in direzione Y globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale</i>
dz	: <i>Scostamento in direzione Z globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale</i>

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella vincoli nodali esterni:

- **Nodo3d** : Numero del nodo spaziale
- **Codice** : Codice esplicito per la determinazione del vincolo:

I = incastro
C = cerniera completa
W = *Winkler*
E = esplicito
P = plinto
U = Vincolo unilatero

- **Tx** : Rigidezza traslante in direzione X sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
- **Ty** : Rigidezza traslante in direzione Y sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
- **Tz** : Rigidezza traslante in direzione Z sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
- **Rx** : Rigidezza rotazionale in direzione X sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
- **Ry** : Rigidezza rotazionale in direzione Y sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
- **Rz** : Rigidezza rotazionale in direzione Z sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)

SCOSTAMENTO PER I VINCOLI ELASTICI

- **Tr. X**: Scostamento in direzione X globale del sistema di riferimento locale del vincolo
- **Tr. Y**: Scostamento in direzione Y globale del sistema di riferimento locale del vincolo
- **Tr. Z**: Scostamento in direzione Z globale del sistema di riferimento locale del vincolo
- **Azim**: Angolo formato fra la proiezione dell'asse Z locale sul piano XY e l'asse X globale (azimut)
- **CoZe**: Angolo formato fra l'asse Z locale e l'asse Z globale (complemento allo zenit)
- **Ass.** : Rotazione attorno dell'asse Z locale del sistema di riferimento locale

ATTRIBUTO DI VERSO PER I VINCOLI UNILATERI

- **Tr. X** : Attributo sul verso dello spostamento impedito dal vincolo unilatero lungo la direzione X
- **Tr. Y** : Attributo sul verso dello spostamento impedito dal vincolo unilatero lungo la direzione Y
- **Tr. Z** : Attributo sul verso dello spostamento impedito dal vincolo unilatero lungo la direzione Z
- **Rot.X** : Attributo sul verso della rotazione impedita dal vincolo unilatero lungo l'asse vettore X
- **Rot.Y** : Attributo sul verso della rotazione impedita dal vincolo unilatero lungo l'asse vettore Y
- **Rot.Z** : Attributo sul verso della rotazione impedita dal vincolo unilatero lungo l'asse vettore Z

Gli attributi sul verso degli spostamenti e delle rotazioni possono assumere i seguenti valori:

1 = Impedisce gli spostamenti sia positivi che negativi
3 = Impedisce solo gli spostamenti positivi
5 = Impedisce solo gli spostamenti negativi

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle carichi termici aste, carichi distribuiti aste, carichi concentrati, carichi termici shell e carichi shell.

CARICHI ASTE

- **Asta3d** : Numero dell'asta spaziale
- **Dt** : Delta termico costante
- **ALL.SISMICA** : Coefficiente di riduzione del sovraccarico per la condizione in stampa ai fini del calcolo della massa sismica
- **Riferimento** : Sistema di riferimento dei carichi (0 globale ; 1 locale)
- **Qx** : Carico distribuito in direzione X sul nodo iniziale
- **Qy** : Carico distribuito in direzione Y sul nodo iniziale
- **Qz** : Carico distribuito in direzione Z sul nodo iniziale
- **Qx** : Carico distribuito in direzione X sul nodo finale
- **Qy** : Carico distribuito in direzione Y sul nodo finale
- **Qz** : Carico distribuito in direzione Z sul nodo finale
- **Mt** : Momento torcente distribuito

CARICHI CONCENTRATI

- **Nodo3d** : Numero del nodo spaziale
- **Fx** : Forza in direzione X nel sistema di riferimento globale
- **Fy** : Forza in direzione Y nel sistema di riferimento globale
- **Fz** : Forza in direzione Z nel sistema di riferimento globale
- **Mx** : Momento in direzione X nel sistema di riferimento globale
- **My** : Momento in direzione Y nel sistema di riferimento globale
- **Mz** : Momento in direzione Z nel sistema di riferimento globale

CARICHI SHELL

- **Shell** : Numero dello shell spaziale
- **Dt** : Delta termico costante
- **Riferimento** : Sistema di riferimento delle pressioni e dei carichi distribuiti; verticale è la direzione dell'asse
Z del sistema di riferimento globale, normale è la direzione ortogonale all'elemento per le pressioni e ortogonale al lato per i carichi distribuiti. Codici:

0 = pressione verticale e carico normale
1 = pressione normale e carico verticale
2 = pressione normale e carico normale
3 = pressione verticale e carico verticale

- **P.a** : Pressione sul primo vertice dello shell
- **P.b** : Pressione sul secondo vertice dello shell
- **P.c** : Pressione sul terzo vertice dello shell
- **P.d** : Pressione sul quarto vertice dello shell
- **Q.ab** : Carico distribuito sul lato ab
- **Q.bc** : Carico distribuito sul lato bc
- **Q.cd** : Carico distribuito sul lato cd
- **Q.da** : Carico distribuito sul lato da

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

PROFILATI IPE							
Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	a mm	e mm	r mm	Mat. N.ro
1075	HEA240	230	240	8	12	21	3
1191	IPE240	240	120	6	10	15	2
1195	IPE300	300	150	7	11	15	2

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

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
1897	TONDO30	30	15	1					

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

TUBI A SEZIONE RETTANGOLARE						
Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	s mm	Mat. N.ro	
1933	150x100x4	150	100	4	1	

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

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
1075	1,37	60,3	76,83	18,89	15,64	7763,2	2768,8	30,5	675,06	230,73	25,45	10,05	6,00	0,80
1191	0,92	30,7	39,12	7,52	13,16	3891,6	283,6	9,3	324,30	47,27	9,47	9,97	2,69	2,04
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
1897	0,09	5,5	7,07	5,30	5,30	4,0	4,0	8,0	2,65	2,65	5,30	0,75	0,75	0,00
1933	0,48	15,1	19,22	7,07	10,01	611,5	326,4	653,7	81,53	65,27	112,05	5,64	4,12	0,00

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

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
1075	HEA240	744,63	351,69	40,35	61,38	25,17	328485,9
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
1897	TONDO30	4,50	4,50	5,30	4,50	4,50	0,0
1933	150x100x4	97,71	73,85	112,05	7,69	11,53	0,0

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE MATERIALE														
Mat. N.ro	E kg/cmq	G kg/cmq	σ amm. kg/cmq	lambda max	Tipo Ferr	Om eg	caric estra	ecc. cm	coeff. ni	veri fica	Gamma kg/cm	Adatt Plast	Lung/ SpLim	
1	2100000	850000	1600	200,0	1	1	1,00	200	1,500	1	7850	NO	250	
2	2100000	850000	1900	200,0	2	2	1,40	200	1,500	1	7850	NO	250	
3	2100000	850000	1900	200,0	2	3	1,40	200	1,500	1	7850	NO	250	
4	2100000	850000	1600	200,0	1	4	1,00	200	1,500	1	7850	NO	250	
5	2100000	850000	1600	200,0	1	3	0,00	200	1,500	1	7850	NO	250	
6	125000	10000	100	200,0	1	5	0,00	200	1,500	1	800	NO	250	
7	100000	5000	70	200,0	1	6	0,00	200	1,500	1	800	NO	250	

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex*1E3 kg/cm	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cm	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cm	E12*1E3 kg/cm	E13*1E3 kg/cm	E22*1E3 kg/cm	E23*1E3 kg/cm	E33*1E3 kg/cm	
1	2500	285	0,20	0,00	285	0,20	0,00	296	59	0	296	0	119	
2	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12	
3	1900	25	0,25	1,00	25	0,25	1,00	27	7	0	27	0	10	
4	1700	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12	
5	1700	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12	
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	

AMBULANTI CARNI - SOGEMI

SOFTWARE: C.D.S. - Rel.2010 - Lic. Nro: 14821

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' 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
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

CRITERI DI PROGETTO

IDENTIF.		%	CARATTERISTICHE DEL MATERIALE										DURABILITA'			CARATTER. COSTRUTTIVE						FLAG
Crit N.ro	Elem.	Rig Tor	Rck kg/cm ²	Classe Acciai	Mod. E kg/cm ²	Pois son	Sgmc kg/cm ²	tauc0 kg/cm ²	tauc1 kg/cm ²	Sgmf kg/cm ²	om kg/cm ²	Gamma kg/cm ²	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st.	Lun sta	Li n.	Ap pe
1	ELEV.	10	300	B450C	314758	0,20	97,5	6,0	18,3	2600	15	2500	ORDIN. X0	SENSIBILE	0,00	2,0	3,6	16	8	60	1	0
3	PILAS	10	300	B450C	314758	0,20	97,5	6,0	18,3	2600	15	2500	ORDIN. X0	SENSIBILE	0,00	2,0	3,8	16	10	50	0	

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI

IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER	
Crit N.ro	KwVert kg/cm ²	KwOriz. kg/cm ²	Crit N.ro	KwVert kg/cm ²	KwOriz. kg/cm ²	Crit N.ro	KwVert kg/cm ²	KwOriz. kg/cm ²
1	1,50	0,00	2	1,50	1,50			

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	35,00	Altezza edificio (m)	7,00
Massima dimens. dir. Y (m)	30,00	Differenza temperatura (°C)	25
COEFFICIENTI SISMICI			
Intensita' sismica	0,03	Coefficiente di struttura	1,00
Coefficiente di fondazione	1,30	Coefficiente protez. sism.	1,00
CARATTERISTICHE MATERIALI ELEVAZIONE			
Tens. max. es.acc.(kg/cm ²)	2600	Tens. max. es. cls(kg/cm ²)	97,5
Coefficiente omogeneizz.	15	Coefficiente di Poisson	0,20
Coprstaffa (cm)	2,00	Copriferro (cm)	3,60
φ minimo a flessione (mm)	16	φ Staffe (mm)	8
Scorrimento Staffe (>=40%)	100	Largh.max staffe elev.(cm)	60,00
Classe R'bk cls. (kg/cm ²)	300	Classe Acciaio FeB	B450C
CARATTERISTICHE MATERIALI FONDAZIONE			
Tens. max. es.acc.(kg/cm ²)	2600	Tens. max. es. cls(kg/cm ²)	97,5
Coefficiente omogeneizz.	15	Coefficiente di Poisson	0,20
Coprstaffa (cm)	2,00	Copriferro (cm)	3,60
φ minimo a flessione (mm)	16	φ Staffe (mm)	8
Scorrimento Staffe (>=40%)	100	Largh.max staffe fond.(cm)	60,00
Classe R'bk cls. (kg/cm ²)	300	Classe Acciaio FeB	B450C
CARATTERISTICHE PILASTRI			
Tens. max. es.acc.(kg/cm ²)	2600	Tens. max. es. cls(kg/cm ²)	97,5
Coefficiente omogeneizz.	15	Coefficiente di Poisson	0,20
Coprstaffa (cm)	2,00	Copriferro (cm)	3,80
φ minimo a flessione (mm)	16	φ Staffe (mm)	10
Classe R'bk cls. (kg/cm ²)	300	Tipo Verifica	Mx/My
Classe Acciaio FeB	B450C		

COORDINATE DEI NODI

IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Peso (t)
1	0,23	2,50	0,00	9	0	0,00
2	0,23	2,50	6,54	9	0	0,45
3	0,23	6,88	0,00	10	0	0,00
4	0,23	6,88	5,05	10	0	0,57
5	0,23	14,00	0,00	11	0	0,00
6	0,23	14,00	5,05	11	0	0,59
7	0,23	21,12	0,00	12	0	0,00
8	0,23	21,12	5,05	12	0	0,57
9	0,23	25,50	0,00	13	0	0,00
10	0,23	25,50	6,54	13	0	0,45

AMBULANTI CARNI - SOGEMI

SOFTWARE: C.D.S. - Rel.2010 - Lic. Nro: 14821

COORDINATE DEI NODI

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Peso (t)
11	7,00	2,50	0,00	16	0	0,00
12	7,00	2,50	6,54	16	0	0,63
13	7,00	6,88	0,00	17	0	0,00
14	7,00	6,88	5,05	17	0	0,89
15	7,00	14,00	0,00	18	0	0,00
16	7,00	14,00	5,05	18	0	0,91
17	7,00	21,12	0,00	19	0	0,00
18	7,00	21,12	5,05	19	0	0,89
19	7,00	25,50	0,00	20	0	0,00
20	7,00	25,50	6,54	20	0	0,63
21	14,00	2,50	0,00	23	0	0,00
22	14,00	2,50	6,54	23	0	0,63
23	14,00	6,88	0,00	24	0	0,00
24	14,00	6,88	5,05	24	0	0,90
25	14,00	14,00	0,00	25	0	0,00
26	14,00	14,00	5,05	25	0	0,92
27	14,00	21,12	0,00	26	0	0,00
28	14,00	21,12	5,05	26	0	0,90
29	14,00	25,50	0,00	27	0	0,00
30	14,00	25,50	6,54	27	0	0,63
31	21,00	2,50	0,00	30	0	0,00
32	21,00	2,50	6,54	30	0	0,63
33	21,00	6,88	0,00	31	0	0,00
34	21,00	6,88	5,05	31	0	0,90
35	21,00	14,00	0,00	32	0	0,00
36	21,00	14,00	5,05	32	0	0,92
37	21,00	21,12	0,00	33	0	0,00
38	21,00	21,12	5,05	33	0	0,90
39	21,00	25,50	0,00	34	0	0,00
40	21,00	25,50	6,54	34	0	0,63
41	28,00	2,50	0,00	37	0	0,00
42	28,00	2,50	6,54	37	0	0,63
43	28,00	6,88	0,00	38	0	0,00
44	28,00	6,88	5,05	38	0	0,90
45	28,00	14,00	0,00	39	0	0,00
46	28,00	14,00	5,05	39	0	0,92
47	28,00	21,12	0,00	40	0	0,00
48	28,00	21,12	5,05	40	0	0,90
49	28,00	25,50	0,00	41	0	0,00
50	28,00	25,50	6,54	41	0	0,63
51	35,00	2,50	0,00	44	0	0,00
52	35,00	2,50	6,54	44	0	0,45
53	35,00	6,88	0,00	45	0	0,00
54	35,00	6,88	5,05	45	0	0,58
55	35,00	14,00	0,00	46	0	0,00
56	35,00	14,00	5,05	46	0	0,60
57	35,00	21,12	0,00	47	0	0,00
58	35,00	21,12	5,05	47	0	0,58
59	35,00	25,50	0,00	48	0	0,00
60	35,00	25,50	6,54	48	0	0,45
61	0,23	6,88	6,80	10	0	0,31
62	0,23	14,00	5,80	11	0	0,86
63	0,23	21,12	6,80	12	0	0,31
64	7,00	6,88	6,80	17	0	0,49
65	7,00	14,00	5,80	18	0	1,67
66	7,00	21,12	6,80	19	0	0,49
67	14,00	6,88	6,80	24	0	0,50

COORDINATE DEI NODI

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Peso (t)
68	14,00	14,00	5,80	25	0	1,70
69	14,00	21,12	6,80	26	0	0,50
70	21,00	6,88	6,80	31	0	0,50
71	21,00	14,00	5,80	32	0	1,70
72	21,00	21,12	6,80	33	0	0,50
73	28,00	6,88	6,80	38	0	0,50
74	28,00	14,00	5,80	39	0	1,70
75	28,00	21,12	6,80	40	0	0,50
76	35,00	6,88	6,80	45	0	0,31
77	35,00	14,00	5,80	46	0	0,89
78	35,00	21,12	6,80	47	0	0,31
79	0,23	17,50	7,00	8	0	0,15
80	0,23	28,00	6,40	14	0	0,15
81	7,00	17,50	7,00	15	0	0,23
82	7,00	28,00	6,40	21	0	0,23
83	14,00	17,50	7,00	22	0	0,21
84	14,00	28,00	6,40	28	0	0,21
85	21,00	17,50	7,00	29	0	0,21
86	21,00	28,00	6,40	35	0	0,21
87	28,00	17,50	7,00	36	0	0,24
88	28,00	28,00	6,40	42	0	0,24
89	35,00	17,50	7,00	43	0	0,15
90	35,00	28,00	6,40	49	0	0,15
91	0,23	10,50	7,00	57	0	0,15
92	0,23	0,00	6,40	58	0	0,15
93	7,00	10,50	7,00	59	0	0,23
94	7,00	0,00	6,40	60	0	0,23
95	14,00	10,50	7,00	61	0	0,21
96	14,00	0,00	6,40	62	0	0,21
97	21,00	10,50	7,00	63	0	0,21
98	21,00	0,00	6,40	64	0	0,21
99	28,00	10,50	7,00	65	0	0,24
100	28,00	0,00	6,40	66	0	0,24
101	35,00	10,50	7,00	67	0	0,15
102	35,00	0,00	6,40	68	0	0,15
103	37,00	24,50	6,60	55	0	0,00
104	37,00	21,00	6,80	54	0	0,00
105	37,00	7,00	6,80	52	0	0,00
106	37,00	2,50	6,60	51	0	0,00
107	35,00	16,00	5,80	79	0	0,49
108	35,00	12,00	5,80	86	0	0,49
109	28,00	12,00	5,80	85	0	0,95
110	28,00	16,00	5,80	78	0	0,95
111	21,00	16,00	5,80	77	0	0,95
112	21,00	12,00	5,80	84	0	0,95
113	14,00	12,00	5,80	83	0	0,95
114	14,00	16,00	5,80	76	0	0,95
115	7,00	16,00	5,80	75	0	0,93
116	7,00	12,00	5,80	82	0	0,93
117	0,23	12,00	5,80	81	0	0,47
118	0,23	16,00	5,80	74	0	0,47
119	37,00	14,00	5,80	53	0	0,00
120	37,00	16,00	5,80	87	0	0,00
121	37,00	12,00	5,80	88	0	0,00
122	35,00	9,33	5,05	69	0	0,33
123	35,00	11,67	5,05	70	0	0,33
124	35,00	16,33	5,05	71	0	0,33

COORDINATE DEI NODI

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Peso (t)
125	35,00	18,67	5,05	72	0	0,33
126	0,23	9,33	5,05	93	0	0,32
127	0,23	11,67	5,05	94	0	0,32
128	0,23	16,33	5,05	95	0	0,32
129	0,23	18,67	5,05	96	0	0,32
130	7,00	9,33	5,05	97	0	0,55
131	7,00	11,67	5,05	98	0	0,55
132	7,00	16,33	5,05	99	0	0,55
133	7,00	18,67	5,05	100	0	0,55
134	14,00	9,33	5,05	101	0	0,56
135	14,00	11,67	5,05	102	0	0,55
136	14,00	16,33	5,05	103	0	0,55
137	14,00	18,67	5,05	104	0	0,56
138	21,00	9,33	5,05	105	0	0,56
139	21,00	11,67	5,05	106	0	0,55
140	21,00	16,33	5,05	107	0	0,55
141	21,00	18,67	5,05	108	0	0,56
142	28,00	9,33	5,05	109	0	0,56
143	28,00	11,67	5,05	110	0	0,55
144	28,00	16,33	5,05	111	0	0,55
145	28,00	18,67	5,05	112	0	0,56
146	0,23	19,25	6,90	116	0	0,16
147	0,23	22,87	6,70	117	0	0,23
148	0,23	26,25	6,50	118	0	0,05
149	7,00	19,25	6,90	119	0	0,25
150	7,00	22,87	6,70	120	0	0,31
151	7,00	26,25	6,50	121	0	0,05
152	14,00	19,25	6,90	122	0	0,25
153	14,00	22,87	6,70	123	0	0,27
154	14,00	26,25	6,50	124	0	0,05
155	21,00	19,25	6,90	125	0	0,25
156	21,00	22,87	6,70	126	0	0,27
157	21,00	26,25	6,50	127	0	0,05
158	28,00	19,25	6,90	128	0	0,25
159	28,00	22,87	6,70	129	0	0,32
160	28,00	26,25	6,50	130	0	0,05
161	35,00	19,25	6,90	131	0	0,16
162	35,00	22,87	6,70	132	0	0,23
163	35,00	26,25	6,50	133	0	0,05
164	0,23	8,75	6,90	137	0	0,16
165	0,23	5,13	6,70	138	0	0,23
166	0,23	1,75	6,50	139	0	0,05
167	7,00	8,75	6,90	140	0	0,25
168	7,00	5,13	6,70	141	0	0,31
169	7,00	1,75	6,50	142	0	0,05
170	14,00	8,75	6,90	143	0	0,25
171	14,00	5,13	6,70	144	0	0,27
172	14,00	1,75	6,50	145	0	0,05
173	21,00	8,75	6,90	146	0	0,25
174	21,00	5,13	6,70	147	0	0,27
175	21,00	1,75	6,50	148	0	0,05
176	28,00	8,75	6,90	149	0	0,25
177	28,00	5,13	6,70	150	0	0,32
178	28,00	1,75	6,50	151	0	0,05
179	35,00	8,75	6,90	152	0	0,16
180	35,00	5,13	6,70	153	0	0,23
181	35,00	1,75	6,50	154	0	0,05

DATI ASTE SPAZIALI																			
IDENTIFICAZIONE									GEOMETRIA				SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI			Tipo Elemento ai fini sism.
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	Crit Geot	
1	9	9	6,54	0,00	2	1	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
2	10	10	5,05	0,00	4	3	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
3	11	11	5,05	0,00	6	5	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
4	12	12	5,05	0,00	8	7	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
5	13	13	6,54	0,00	10	9	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
6	16	16	6,54	0,00	12	11	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
7	17	17	5,05	0,00	14	13	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
8	18	18	5,05	0,00	16	15	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
9	19	19	5,05	0,00	18	17	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
10	20	20	6,54	0,00	20	19	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
11	23	23	6,54	0,00	22	21	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
12	24	24	5,05	0,00	24	23	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
13	25	25	5,05	0,00	26	25	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
14	26	26	5,05	0,00	28	27	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
15	27	27	6,54	0,00	30	29	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
16	30	30	6,54	0,00	32	31	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
17	31	31	5,05	0,00	34	33	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
18	32	32	5,05	0,00	36	35	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
19	33	33	5,05	0,00	38	37	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
20	34	34	6,54	0,00	40	39	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
21	37	37	6,54	0,00	42	41	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
22	38	38	5,05	0,00	44	43	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
23	39	39	5,05	0,00	46	45	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
24	40	40	5,05	0,00	48	47	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
25	41	41	6,54	0,00	50	49	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
26	44	44	6,54	0,00	52	51	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
27	45	45	5,05	0,00	54	53	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
28	46	46	5,05	0,00	56	55	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
29	47	47	5,05	0,00	58	57	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
30	48	48	6,54	0,00	60	59	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
31	10	17	5,05	5,05	4	14	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
32	17	24	5,05	5,05	14	24	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
33	24	31	5,05	5,05	24	34	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
34	31	38	5,05	5,05	34	44	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
35	38	45	5,05	5,05	44	54	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
36	70	46	5,05	5,05	123	56	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
37	72	47	5,05	5,05	125	58	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
38	47	40	5,05	5,05	58	48	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
39	40	33	5,05	5,05	48	38	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
40	33	26	5,05	5,05	38	28	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
41	26	19	5,05	5,05	28	18	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
42	19	12	5,05	5,05	18	8	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
43	94	11	5,05	5,05	127	6	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
44	96	12	5,05	5,05	129	8	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
45	98	18	5,05	5,05	131	16	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
46	100	19	5,05	5,05	133	18	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
47	102	25	5,05	5,05	135	26	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
48	104	26	5,05	5,05	137	28	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
49	106	32	5,05	5,05	139	36	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
50	108	33	5,05	5,05	141	38	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
51	110	39	5,05	5,05	143	46	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
52	112	40	5,05	5,05	145	48	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
53	11	18	5,05	5,05	6	16	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
54	18	25	5,05	5,05	16	26	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
55	25	32	5,05	5,05	26	36	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
56	32	39	5,05	5,05	36	46	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
57	39	46	5,05	5,05	46	56	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
58	10	10	6,80	5,05	61	4	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
59	11	11	5,80	5,05	62	6	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
60	12	12	6,80	5,05	63	8	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
61	17	17	6,80	5,05	64	14	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
62	18	18	5,80	5,05	65	16	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
63	19	19	6,80	5,05	66	18	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
64	24	24	6,80	5,05	67	24	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
65	25	25	5,80	5,05	68	26	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
66	26	26	6,80	5,05	69	28	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
67	31	31	6,80	5,05	70	34	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
68	32	32	5,80	5,05	71	36	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
69	33	33	6,80	5,05	72	38	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
70	38	38	6,80	5,05	73	44	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
71	39	39	5,80	5,05	74	46	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
72	40	40	6,80	5,05	75	48	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
73	45	45	6,80	5,05	76	54	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
74	46	46	5,80	5,05	77	56	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
75	47	47	6,80	5,05	78	58	101	1075	HEA240	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastr
76	116	12	6,90	6,80	146	63	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
77	117	13	6,70	6,54	147	10	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
78	118	14	6,50	6,40	148	80	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
79	119	19	6,90	6,80	149	66	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
80	120	20	6,70	6,54	150	20	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
81	121	21	6,50	6,40	151	82	101	1195	IPE300										

DATI ASTE SPAZIALI																				
IDENTIFICAZIONE									GEOMETRIA				SCOST. INIZIALI			SCOST. FINALI			Crit Geot	Tipo Elemento ai fini sism.
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)			
90	130	42	6,50	6,40	160	88	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
91	131	47	6,90	6,80	161	78	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
92	132	48	6,70	6,54	162	60	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
93	133	49	6,50	6,40	163	90	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
94	137	10	6,90	6,80	164	61	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
95	138	9	6,70	6,54	165	2	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
96	139	58	6,50	6,40	166	92	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
97	140	17	6,90	6,80	167	64	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
98	141	16	6,70	6,54	168	12	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
99	142	60	6,50	6,40	169	94	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
100	143	24	6,90	6,80	170	67	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
101	144	23	6,70	6,54	171	22	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
102	145	62	6,50	6,40	172	96	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
103	146	31	6,90	6,80	173	70	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
104	147	30	6,70	6,54	174	32	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
105	148	64	6,50	6,40	175	98	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
106	149	38	6,90	6,80	176	73	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
107	150	37	6,70	6,54	177	42	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
108	151	66	6,50	6,40	178	100	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
109	152	45	6,90	6,80	179	76	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
110	153	44	6,70	6,54	180	52	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
111	154	68	6,50	6,40	181	102	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
112	10	17	6,80	6,80	61	64	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
113	17	24	6,80	6,80	64	67	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
114	24	31	6,80	6,80	67	70	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
115	31	38	6,80	6,80	70	73	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
116	38	45	6,80	6,80	73	76	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
117	9	16	6,54	6,54	2	12	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
118	16	23	6,54	6,54	12	22	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
119	23	30	6,54	6,54	22	32	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
120	30	37	6,54	6,54	32	42	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
121	37	44	6,54	6,54	42	52	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
122	13	20	6,54	6,54	10	20	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
123	20	27	6,54	6,54	20	30	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
124	27	34	6,54	6,54	30	40	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
125	34	41	6,54	6,54	40	50	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
126	41	48	6,54	6,54	50	60	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
127	12	19	6,80	6,80	63	66	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
128	19	26	6,80	6,80	66	69	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
129	26	33	6,80	6,80	69	72	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
130	33	40	6,80	6,80	72	75	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
131	40	47	6,80	6,80	75	78	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
132	11	18	5,80	5,80	62	65	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
133	18	25	5,80	5,80	65	68	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
134	25	32	5,80	5,80	68	71	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
135	32	39	5,80	5,80	71	74	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
136	39	46	5,80	5,80	74	77	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
137	46	79	5,80	5,80	77	107	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
138	46	86	5,80	5,80	77	108	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
139	39	85	5,80	5,80	74	109	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
140	39	78	5,80	5,80	74	110	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
141	32	77	5,80	5,80	71	111	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
142	32	84	5,80	5,80	71	112	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
143	25	83	5,80	5,80	68	113	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
144	25	76	5,80	5,80	68	114	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
145	18	75	5,80	5,80	65	115	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
146	18	82	5,80	5,80	65	116	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
147	81	11	5,80	5,80	117	62	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
148	11	74	5,80	5,80	62	118	101	1191	IPE240	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
149	45	69	5,05	5,05	54	122	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
150	69	70	5,05	5,05	122	123	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
151	46	71	5,05	5,05	56	124	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
152	71	72	5,05	5,05	124	125	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
153	10	93	5,05	5,05	4	126	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
154	93	94	5,05	5,05	126	127	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
155	11	95	5,05	5,05	6	128	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
156	95	96	5,05	5,05	128	129	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
157	17	97	5,05	5,05	14	130	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
158	97	98	5,05	5,05	130	131	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
159	18	99	5,05	5,05	16	132	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
160	99	100	5,05	5,05	132	133	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
161	24	101	5,05	5,05	24	134	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
162	101	102	5,05	5,05	134	135	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
163	25	103	5,05	5,05	26	136	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
164	103	104	5,05	5,05	136	137	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
165	31	105	5,05	5,05	34	138	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
166	105	106	5,05	5,05	138	139	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
167	32	107	5,05	5,05	36	140	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12		Trave telaio	
168	107	108	5,05	5,05	140	141	101	1195	IPE300											

DATI ASTE SPAZIALI																				
IDENTIFICAZIONE									GEOMETRIA				SCOST. INIZIALI			SCOST. FINALI			Crit Geot	Tipo Elemento ai fini sism.
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)			
180	101	97	5,05	5,05	134	130	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
181	97	93	5,05	5,05	130	126	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
182	94	98	5,05	5,05	127	131	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
183	96	100	5,05	5,05	129	133	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
184	104	100	5,05	5,05	137	133	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
185	104	108	5,05	5,05	137	141	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
186	108	112	5,05	5,05	141	145	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
187	112	72	5,05	5,05	145	125	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
188	111	71	5,05	5,05	144	124	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
189	103	107	5,05	5,05	136	140	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
190	107	111	5,05	5,05	140	144	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
191	99	103	5,05	5,05	132	136	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
192	95	99	5,05	5,05	128	132	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
193	8	116	7,00	6,90	79	146	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
194	12	117	6,80	6,70	63	147	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
195	13	118	6,54	6,50	10	148	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
196	15	119	7,00	6,90	81	149	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
197	19	120	6,80	6,70	66	150	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
198	20	121	6,54	6,50	20	151	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
199	22	122	7,00	6,90	83	152	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
200	26	123	6,80	6,70	69	153	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
201	27	124	6,54	6,50	30	154	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
202	29	125	7,00	6,90	85	155	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
203	33	126	6,80	6,70	72	156	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
204	34	127	6,54	6,50	40	157	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
205	36	128	7,00	6,90	87	158	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
206	40	129	6,80	6,70	75	159	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
207	41	130	6,54	6,50	50	160	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
208	43	131	7,00	6,90	89	161	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
209	47	132	6,80	6,70	78	162	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
210	48	133	6,54	6,50	60	163	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
211	57	137	7,00	6,90	91	164	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
212	10	138	6,80	6,70	61	165	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
213	9	139	6,54	6,50	2	166	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
214	59	140	7,00	6,90	93	167	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
215	17	141	6,80	6,70	64	168	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
216	16	142	6,54	6,50	12	169	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
217	61	143	7,00	6,90	95	170	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
218	24	144	6,80	6,70	67	171	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
219	23	145	6,54	6,50	22	172	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
220	63	146	7,00	6,90	97	173	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
221	31	147	6,80	6,70	70	174	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
222	30	148	6,54	6,50	32	175	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
223	65	149	7,00	6,90	99	176	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
224	38	150	6,80	6,70	73	177	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
225	37	151	6,54	6,50	42	178	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
226	67	152	7,00	6,90	101	179	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
227	45	153	6,80	6,70	76	180	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
228	44	154	6,54	6,50	52	181	101	1195	IPE300	0	0	0	0	-12	0	0	-12	0	Trave telaio	
229	14	21	6,40	6,40	80	82	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
230	21	28	6,40	6,40	82	84	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
231	28	35	6,40	6,40	84	86	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
232	35	42	6,40	6,40	86	88	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
233	42	49	6,40	6,40	88	90	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
234	15	22	7,00	7,00	81	83	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
235	22	29	7,00	7,00	83	85	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
236	29	36	7,00	7,00	85	87	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
237	59	61	7,00	7,00	93	95	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
238	61	63	7,00	7,00	95	97	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
239	117	120	6,70	6,70	147	150	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
240	120	123	6,70	6,70	150	153	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
241	123	126	6,70	6,70	153	156	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
242	126	129	6,70	6,70	156	159	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
243	129	132	6,70	6,70	159	162	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
244	116	119	6,90	6,90	146	149	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
245	119	122	6,90	6,90	149	152	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
246	122	125	6,90	6,90	152	155	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
247	125	128	6,90	6,90	155	158	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
248	128	131	6,90	6,90	158	161	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
249	8	15	7,00	7,00	79	81	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
250	36	43	7,00	7,00	87	89	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
251	57	59	7,00	7,00	91	93	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
252	65	67	7,00	7,00	99	101	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
253	137	140	6,90	6,90	164	167	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
254	140	143	6,90	6,90	167	170	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
255	143	146	6,90	6,90	170	173	0	1933	150x100x4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Secondario Acc	
256	146	149	6,90	6,90	173	176	0	1933	150x100x4	0	0	0	0							

DATI ASTE SPAZIALI																			
IDENTIFICAZIONE								GEOMETRIA				SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI			Crit Geot	Tipo Elemento ai fini sism.
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)		
270	75	76	5,80	5,80	115	114	0	1191	IPE240	0	0	0	0	0	0	0	0		Secondario Acc
271	76	77	5,80	5,80	114	111	0	1191	IPE240	0	0	0	0	0	0	0	0		Secondario Acc
272	78	77	5,80	5,80	110	111	0	1191	IPE240	0	0	0	0	0	0	0	0		Secondario Acc
273	78	79	5,80	5,80	110	107	0	1191	IPE240	0	0	0	0	0	0	0	0		Secondario Acc
274	81	82	5,80	5,80	117	116	0	1191	IPE240	0	0	0	0	0	0	0	0		Secondario Acc
275	82	83	5,80	5,80	116	113	0	1191	IPE240	0	0	0	0	0	0	0	0		Secondario Acc
276	83	84	5,80	5,80	113	112	0	1191	IPE240	0	0	0	0	0	0	0	0		Secondario Acc
277	84	85	5,80	5,80	112	109	0	1191	IPE240	0	0	0	0	0	0	0	0		Secondario Acc
278	85	86	5,80	5,80	109	108	0	1191	IPE240	0	0	0	0	0	0	0	0		Secondario Acc
279	14	120	6,40	6,70	80	150	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
280	120	8	6,70	7,00	150	79	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
281	15	117	7,00	6,70	81	147	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
282	117	21	6,70	6,40	147	82	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
283	57	141	7,00	6,70	91	168	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
284	141	58	6,70	6,40	168	92	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
285	60	138	6,40	6,70	94	165	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
286	138	59	6,70	7,00	165	93	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
287	43	129	7,00	6,70	89	159	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
288	129	49	6,70	6,40	159	90	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
289	42	132	6,40	6,70	88	162	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
290	132	36	6,70	7,00	162	87	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
291	65	153	7,00	6,70	99	180	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
292	153	66	6,70	6,40	180	100	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
293	68	150	6,40	6,70	102	177	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X
294	150	67	6,70	7,00	177	101	0	1897	TONDO30	0	0	0	0	0	0	0	0		Controventi X

VINCOLI E CEDIMENTI NODALI																			
IDENTIFIC.		RIGIDENZE TRASLANTI			RIGIDENZE ROTAZIONALI			SCOSTAMENTI					VERSO SPOSTAMENTI UNILATERI						
Nodo3d N.ro	Cod ice	Tx t/m	Ty t/m	Tz t/m	Rx t°m	Ry t°m	Rz t°m	Tr.X cm	Tr.Y cm	Tr.Z cm	Azim Grd	CoZe Grd	Ass. Grd	Tr.X	Tr.Y	Tr.Z	RotX	RotY	RotZ
1	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
3	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
5	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
7	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
9	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
11	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
13	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
15	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
17	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
19	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
21	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
23	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
25	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
27	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
29	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
31	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
33	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
35	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
37	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
39	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
41	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
43	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
45	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
47	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
49	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
51	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
53	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
55	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
57	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						
59	P	27075	27075	54150	16290	16290	16290	0	0	0	0	0	0						

CARICHI TERMICI ASTE								
CONDIZ TERMICA		CONDIZ TERMICA		CONDIZ TERMICA		CONDIZ TERMICA		
Asta3d N.ro	Dt Grd	Asta3d N.ro	Dt Grd	Asta3d N.ro	Dt Grd	Asta3d N.ro	Dt Grd	
1	25,00	2	25,00	3	25,00			
4	25,00	5	25,00	6	25,00			
7	25,00	8	25,00	9	25,00			
10	25,00	11	25,00	12	25,00			
13	25,00	14	25,00	15	25,00			
16	25,00	17	25,00	18	25,00			
19	25,00	20	25,00	21	25,00			
22	25,00	23	25,00	24	25,00			
25	25,00	26	25,00	27	25,00			
28	25,00	29	25,00	30	25,00			
31	25,00	32	25,00	33	25,00			
34	25,00	35	25,00	36	25,00			
37	25,00	38	25,00	39	25,00			
40	25,00	41	25,00	42	25,00			

CARICHI TERMICI ASTE

CONDIZ TERMICA		CONDIZ TERMICA		CONDIZ TERMICA	
Asta3d N.ro	Dt Grd	Asta3d N.ro	Dt Grd	Asta3d N.ro	Dt Grd
43	25,00	44	25,00	45	25,00
46	25,00	47	25,00	48	25,00
49	25,00	50	25,00	51	25,00
52	25,00	53	25,00	54	25,00
55	25,00	56	25,00	57	25,00
58	25,00	59	25,00	60	25,00
61	25,00	62	25,00	63	25,00
64	25,00	65	25,00	66	25,00
67	25,00	68	25,00	69	25,00
70	25,00	71	25,00	72	25,00
73	25,00	74	25,00	75	25,00
76	25,00	77	25,00	78	25,00
79	25,00	80	25,00	81	25,00
82	25,00	83	25,00	84	25,00
85	25,00	86	25,00	87	25,00
88	25,00	89	25,00	90	25,00
91	25,00	92	25,00	93	25,00
94	25,00	95	25,00	96	25,00
97	25,00	98	25,00	99	25,00
100	25,00	101	25,00	102	25,00
103	25,00	104	25,00	105	25,00
106	25,00	107	25,00	108	25,00
109	25,00	110	25,00	111	25,00
112	25,00	113	25,00	114	25,00
115	25,00	116	25,00	117	25,00
118	25,00	119	25,00	120	25,00
121	25,00	122	25,00	123	25,00
124	25,00	125	25,00	126	25,00
127	25,00	128	25,00	129	25,00
130	25,00	131	25,00	132	25,00
133	25,00	134	25,00	135	25,00
136	25,00	137	25,00	138	25,00
139	25,00	140	25,00	141	25,00
142	25,00	143	25,00	144	25,00
145	25,00	146	25,00	147	25,00
148	25,00	149	25,00	150	25,00
151	25,00	152	25,00	153	25,00
154	25,00	155	25,00	156	25,00
157	25,00	158	25,00	159	25,00
160	25,00	161	25,00	162	25,00
163	25,00	164	25,00	165	25,00
166	25,00	167	25,00	168	25,00
169	25,00	170	25,00	171	25,00
172	25,00	193	25,00	194	25,00
195	25,00	196	25,00	197	25,00
198	25,00	199	25,00	200	25,00
201	25,00	202	25,00	203	25,00
204	25,00	205	25,00	206	25,00
207	25,00	208	25,00	209	25,00
210	25,00	211	25,00	212	25,00
213	25,00	214	25,00	215	25,00
216	25,00	217	25,00	218	25,00
219	25,00	220	25,00	221	25,00
222	25,00	223	25,00	224	25,00
225	25,00	226	25,00	227	25,00
228	25,00				

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2					ALIQUOTA SISMICA: 100				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
31	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
32	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
33	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
34	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
35	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
38	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
39	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
40	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
41	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
42	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
53	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
54	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
55	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
56	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
57	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
112	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
113	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
114	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
115	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
116	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
117	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
118	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
119	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
120	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
121	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
122	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
123	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
124	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
125	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
126	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
127	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
128	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
129	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
130	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
131	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
132	0	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,00
133	0	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,00
134	0	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,00
135	0	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,00
136	0	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,00
173	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
174	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
175	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
176	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
177	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
178	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
179	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
180	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
181	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
182	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
183	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
184	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
185	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
186	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
187	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
188	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
189	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
190	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
191	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2					ALIQUOTA SISMICA: 100				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
192	0	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,000	-0,050	0,000	0,00
229	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
230	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
231	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
232	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
233	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
234	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
235	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
236	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
237	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
238	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
239	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
240	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
241	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
242	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
243	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
244	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
245	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
246	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
247	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
248	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
249	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
250	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
251	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
252	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
253	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
254	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
255	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
256	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
257	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
258	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
259	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
260	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
261	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
262	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
263	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
264	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
265	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
266	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
267	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
268	0	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,000	-0,010	0,000	0,00
269	0	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,00
270	0	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,00
271	0	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,00
272	0	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,00
273	0	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,00
274	0	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,00
275	0	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,00
276	0	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,00
277	0	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,00
278	0	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,000	-0,100	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
53	0	0,000	0,000	-0,250	0,000	0,000	-0,250	0,000	0,00
54	0	0,000	0,000	-0,250	0,000	0,000	-0,250	0,000	0,00

AMBULANTI CARNI - SOGEMI

SOFTWARE: C.D.S. - Rel.2010 - Lic. Nro: 14821

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3					ALiquota SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
55	0	0,000	0,000	-0,250	0,000	0,000	-0,250	0,000	0,00
56	0	0,000	0,000	-0,250	0,000	0,000	-0,250	0,000	0,00
57	0	0,000	0,000	-0,250	0,000	0,000	-0,250	0,000	0,00
112	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
113	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
114	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
115	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
116	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
117	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
118	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
119	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
120	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
121	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
122	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
123	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
124	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
125	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
126	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
127	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
128	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
129	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
130	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
131	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
174	0	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,00
175	0	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,00
178	0	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,00
179	0	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,00
182	0	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,00
188	0	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,00
189	0	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,00
190	0	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,00
191	0	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,00
192	0	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,000	-0,125	0,000	0,00
229	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
230	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
231	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
232	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
233	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
234	0	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,00
235	0	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,00
236	0	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,00
237	0	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,00
238	0	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,00
239	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
240	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
241	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
242	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
243	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
244	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
245	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
246	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
247	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
248	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
249	0	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,00
250	0	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,00
251	0	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,00
252	0	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,00
253	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
254	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3					ALiquota SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
255	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
256	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
257	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
258	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
259	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
260	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
261	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
262	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
263	0	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,000	-0,120	0,000	0,00
264	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
265	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
266	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
267	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
268	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4					ALiquota SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
2	0	0,230	0,000	0,000	0,230	0,000	0,000	0,000	0,00
3	0	0,230	0,000	0,000	0,230	0,000	0,000	0,000	0,00
4	0	0,230	0,000	0,000	0,230	0,000	0,000	0,000	0,00
27	0	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,000	0,00
28	0	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,000	0,00
29	0	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 5					ALiquota SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
2	0	0,000	0,150	0,000	0,000	0,150	0,000	0,000	0,00
4	0	0,000	-0,300	0,000	0,000	-0,300	0,000	0,000	0,00
7	0	0,000	0,150	0,000	0,000	0,150	0,000	0,000	0,00
9	0	0,000	-0,300	0,000	0,000	-0,300	0,000	0,000	0,00
12	0	0,000	0,150	0,000	0,000	0,150	0,000	0,000	0,00
14	0	0,000	-0,300	0,000	0,000	-0,300	0,000	0,000	0,00
17	0	0,000	0,150	0,000	0,000	0,150	0,000	0,000	0,00
19	0	0,000	-0,300	0,000	0,000	-0,300	0,000	0,000	0,00
22	0	0,000	0,150	0,000	0,000	0,150	0,000	0,000	0,00
24	0	0,000	-0,300	0,000	0,000	-0,300	0,000	0,000	0,00
27	0	0,000	0,150	0,000	0,000	0,150	0,000	0,000	0,00
29	0	0,000	-0,300	0,000	0,000	-0,300	0,000	0,000	0,00
31	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
32	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
33	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
34	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
35	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
38	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
40	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
41	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
42	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
53	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
54	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
55	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
56	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
57	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 5					ALiquota SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
112	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
113	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
114	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
115	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
116	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
117	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
118	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
119	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
120	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
121	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
122	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
123	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
124	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
125	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
126	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
127	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
128	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
129	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
130	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
131	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
173	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
174	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
175	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
176	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
177	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
178	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
179	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
180	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
181	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
182	1	0,000	0,000	0,025	0,000	0,000	0,025	0,000	0,00
183	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
184	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
185	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
186	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
187	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
188	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
189	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
190	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
191	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
192	1	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,000	-0,025	0,000	0,00
229	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
230	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
231	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
232	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
233	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
239	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
240	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
241	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
242	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
243	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
244	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
245	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
246	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
247	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
248	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
249	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
250	1	0,000	0,000	0,070	0,000	0,000	0,070	0,000	0,00
251	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
252	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 5

ALiquota SISMICA: 0

IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
253	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
254	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
255	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
256	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
257	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
258	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
259	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
260	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
261	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
262	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
264	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
265	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
266	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
267	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00
268	1	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,000	-0,040	0,000	0,00

COMBINAZIONI CARICHI

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7
PESO STRUTTURALE	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
PERMAN.NON STRUTTURALE	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
neve	1,00	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00
vento in X	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
vento in Y	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
CARICO TERMICO	1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	-1,00
SISMA DIREZ. GRD 0	0,00	0,00	0,00	1,00	-1,00	0,00	0,00
SISMA DIREZ. GRD 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00	-1,00

• VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO / LEGNO

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa delle verifiche delle aste in acciaio ed in legno:

Fili	: Fili fissi iniziale e (sotto) finale
Quota	: Quote dei fili fissi
Pos	: Posizione. Le sigle adottate sono le seguenti:

i = iniziale; *c* = campata; *f* = finale

Com	: Numero della combinazione di carico riportata, per la quale è stata effettuata la verifica più gravosa per la sezione
N	: Sforzo normale
M_x	: Momento relativo all'asse X (sistema locale di asta)
M_y	: Momento relativo all'asse Y (sistema locale di asta)
T_x	: Taglio in direzione X (sistema locale di asta)
T_y	: Taglio in direzione Y (sistema locale di asta)
M_z	: Momento torcente
σ_n	: Tensione normale dovuta a sforzo normale
σM_x	: Tensione normale dovuta a momento M _x
σM_y	: Tensione normale dovuta a momento M _y
τ_x	: Tensione tangenziale dovuta a taglio T _x
τ_y	: Tensione tangenziale dovuta a taglio T _y
τM_t	: Tensione tangenziale da momento torcente (può riferirsi ad una combinazione di carico diversa da quella in cui si ottiene la massima da taglio)
σ_{id}	: Tensione ideale:

$$\sqrt{(\sigma_n + \sigma M_x + \sigma M_y)^2 + 3(\tau_{\max} + \tau M_t)^2}$$

essendo τ_{\max} la tensione tangenziale dovuta al taglio risultante, nel punto in cui essa raggiunge il massimo valore assoluto

σ_{amm}	: Tensione massima di lavoro ammissibile pari alla tensione di snervamento
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

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

l	: Lunghezza dell'asta
β*<i>l</i>	: Lunghezza libera d'inflessione
N	: Sforzo normale per la verifica di instabilità
M_x	: Momento M _x equivalente per la verifica di instabilità
M_y	: Momento M _y equivalente per la verifica di instabilità
omega	: Coefficiente per la verifica a carico di punta
lambda	: Snellezza massima
σ_{ins}	: Tensione equivalente per la verifica a carico di punta
σ_{sve}	: Tensione equivalente per la verifica a svergolamento
W_{max}	: Freccia massima dell'asta
W_{rel}	: Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
W_{lim}	: Spostamento limite

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

$\sigma_{id} \rightarrow$ Rapp. Fless	: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule dell'EC5 [5.1.9a], [5.1.9b], [5.1.10a], [5.1.10b]. 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
$\sigma_{amm} \rightarrow$ Rapp.Taglio	: Rapporto di verifica per il taglio e la torsione secondo le formule dell'EC5 [5.1.7.1], [5.1.8] avendo sovrapposto gli effetti come per la flessione composta
$\Omega \rightarrow I_{rx}$: Lambda relativo X secondo le formule dell'EC5 [5.2.1a]
$\lambda \rightarrow I_{ry}$: Lambda relativo Y secondo le formule dell'EC5 [5.2.1b]
$\sigma_{ins} \rightarrow R_x$: Rapporto di verifica per la presso-flessione secondo le formule dell'EC5 [5.2.1e]
$\sigma_{sve} \rightarrow R_y$: Rapporto di verifica per la presso-flessione secondo le formule dell'EC5 [5.2.1f]

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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)
σ_{cx}	: Tensione di lavoro del calcestruzzo nella faccia di normale x
σ_{cy}	: Tensione di lavoro del calcestruzzo nella faccia di normale y
σ_{fx}	: Tensione di lavoro dell'acciaio nella faccia di normale x
σ_{fy}	: Tensione di lavoro dell'acciaio nella faccia di normale y
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 punzonante sulla piastra
Apunz	: Armatura sufficiente da sola ad assorbire la forza punzonante

FREQUENZE E MASSE ECCITATE										
			SISMA N.ro 1		SISMA N.ro 2		SISMA N.ro 3		SISMA N.ro 4	
			MassaEccTot	Perc.	MassaEccTot	Perc.	MassaEccTot	Perc.	MassaEccTot	Perc.
			67.04	.99	66.68	.99				
			67.12		67.12					
Modo N.ro	Pulsazione (rad/s)	Periodo (s)	Massa Eccit (t)	Perc.	Massa Eccit (t)	Perc.	Massa Eccit (t)	Perc.	Massa eccit (t)	Perc.
1	10,594	0,59312	48,164	0,72	0,000	0,00				
2	14,983	0,41936	0,000	0,00	0,000	0,00				
3	15,861	0,39614	18,763	0,28	0,000	0,00				
4	16,652	0,37732	0,000	0,00	0,001	0,00				
5	17,921	0,35061	0,000	0,00	54,537	0,81				
6	18,755	0,33502	0,000	0,00	0,020	0,00				
7	20,216	0,31080	0,000	0,00	11,008	0,16				
8	21,166	0,29685	0,000	0,00	0,018	0,00				
9	21,817	0,28799	0,000	0,00	0,006	0,00				
10	28,413	0,22114	0,000	0,00	0,000	0,00				
11	28,864	0,21768	0,000	0,00	0,000	0,00				
12	31,885	0,19706	0,000	0,00	0,928	0,01				
13	32,765	0,19177	0,000	0,00	0,004	0,00				
14	34,111	0,18420	0,026	0,00	0,000	0,00				
15	35,553	0,17673	0,000	0,00	0,080	0,00				
16	40,575	0,15485	0,000	0,00	0,001	0,00				
17	41,187	0,15255	0,000	0,00	0,000	0,00				
18	41,639	0,15090	0,081	0,00	0,000	0,00				
19	42,420	0,14812	0,000	0,00	0,050	0,00				
20	45,337	0,13859	0,001	0,00	0,000	0,00				
21	45,683	0,13754	0,014	0,00	0,000	0,00				
22	45,961	0,13671	0,000	0,00	0,007	0,00				
23	46,351	0,13556	0,000	0,00	0,022	0,00				
24	46,959	0,13380	0,000	0,00	0,001	0,00				

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.
Sez.N. 1075 HEA240	9 qn=	6,54 0		3 4	-506 -1513	-626 -230	1131 77	363 44	196 359	-0,12 -0,05	7 20	93 34	490 34	19 2	13 23	0 0	590 96	1900
Asta: 1 Instab.:l=	9 654,0	0,00 β*I=		3 654,0	-901 -901	655 262	-1246 498	363 = 2,42	196 lmd= 109	-0,12 σin=	12 285	97 σsv=	540 312	19 Wmax/rel/lim=	13 1,75	0 0,18	649 2,62	1900 cm
Sez.N. 1075 HEA240	10 qn=	5,05 0		3 2	-2122 -1547	114 95	1301 -257	556 36	-257 -265	-0,55 0,53	28 20	17 14	564 111	29 2	16 17	2 2	611 149	1900
Asta: 2 Instab.:l=	10 505,0	0,00 β*I=		3 505,0	-2427 -2427	730 547	-1510 604	556 = 1,82	501 lmd= 84	-0,55 σin=	32 405	108 σsv=	654 437	29 Wmax/rel/lim=	32 1,32	2 0,14	796 2,02	1900 cm
Sez.N. 1075 HEA240	11 qn=	5,05 0		5 2	-4221 -2816	0 0	584 -250	214 21	0 0	0,00 0,00	55 37	0 0	253 108	11 1	0 0	0 0	309 145	1900
Asta: 3 Instab.:l=	11 505,0	0,00 β*I=		5 505,0	-4526 -2970	0 0	-494 390	214 = 1,82	0 lmd= 84	0,00 σin=	59 243	0 σsv=	214 0	11 Wmax/rel/lim=	0 0,32	0 0,07	274 2,02	1900 cm
Sez.N. 1075 HEA240	12 qn=	5,05 0		3 3	-347 -498	-455 321	-2998 221	-1288 -1288	686 -64	2,32 2,32	5 6	67 48	1299 96	68 68	44 4	9 9	1378 201	1900
Asta: 4 Instab.:l=	12 505,0	0,00 β*I=		3 505,0	-651 -651	-818 613	3504 1402	-1288 = 1,82	-829 lmd= 84	2,32 σin=	8 717	121 σsv=	1519 753	68 Wmax/rel/lim=	53 3,05	9 0,33	1654 2,02	1900 cm
Sez.N. 1075 HEA240	13 qn=	6,54 0		3 3	226 28	372 5	-2271 173	-747 -747	-112 -112	0,19 0,19	3 0	55 1	984 75	40 40	7 7	1 1	1045 103	1900
Asta: 5 Instab.:l=	13 654,0	0,00 β*I=		3 654,0	-169 -169	-362 149	2616 1047	-747 = 2,42	-112 lmd= 109	0,19 σin=	2 482	54 σsv=	1134 497	40 Wmax/rel/lim=	7 3,74	1 0,40	1192 2,62	1900 cm
Sez.N. 1075 HEA240	16 qn=	6,54 0		3 7	-629 -4398	-545 -569	1355 -13	422 -12	149 638	0,01 0,00	8 57	81 84	587 6	22 1	10 41	0 0	678 163	1900
Asta: 6 Instab.:l=	16 654,0	0,00 β*I=		3 654,0	-1023 -4569	428 1099	-1404 52	422 = 2,42	149 lmd= 109	0,01 σin=	13 334	63 σsv=	608 444	22 Wmax/rel/lim=	10 1,84	0 0,23	686 2,62	1900 cm
Sez.N. 1075 HEA240	17 qn=	5,05 0		3 4	-2618 -8453	689 324	1586 7	657 -47	-486 -356	-0,22 0,11	34 110	102 48	687 3	35 2	31 23	1 0	826 166	1900
Asta: 7 Instab.:l=	17 505,0	0,00 β*I=		3 505,0	-2923 -2923	146 516	-1730 692	657 = 1,82	271 lmd= 84	-0,22 σin=	38 452	22 σsv=	750 482	35 Wmax/rel/lim=	17 1,43	1 0,14	812 2,02	1900 cm
Sez.N. 1075 HEA240	18 qn=	5,05 0		3 4	-5931 -9577	298 0	404 17	161 -129	-129 0	1,06 0,00	77 125	44 0	175 7	9 7	8 0	4 0	297 132	1900
Asta: 8 Instab.:l=	18 505,0	0,00 β*I=		3 505,0	-6235 -9697	-352 0	-409 158	161 = 1,82	-129 lmd= 84	1,06 σin=	81 303	52 σsv=	177 0	9 Wmax/rel/lim=	8 0,34	4 0,03	311 2,02	1900 cm
Sez.N. 1075 HEA240	19 qn=	5,05 0		3 3	-3058 -3209	-334 200	-3333 94	-1371 -1371	589 -161	1,51 1,51	40 42	50 30	1445 41	73 73	38 10	6 6	1540 176	1900
Asta: 9 Instab.:l=	19 505,0	0,00 β*I=		3 505,0	-3363 -3363	-1187 890	3591 1436	-1371 = 1,82	-926 lmd= 84	1,51 σin=	44 849	176 σsv=	1556 901	73 Wmax/rel/lim=	59 2,94	6 0,29	1781 2,02	1900 cm

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 10 Instab.:l=	20 qn= 20 654,0	6,54 0 0,00 β*l=	3 6 3 654,0	3 6 3 654,0	-871 -4398 -1265 -1265	886 569 -864 355	-2712 -13 2786 1114	-841 -12 -841 = 2,42	-268 -638 -268 lmd= 109	0,07 0,00 0,07 σin=	11 57 16 583	131 84 128 σsv=	1175 6 1207 619	44 1 44 Wmax/rel/lim=	17 41 17 3,64	0 0 0 0,35	1320 163 1354 2,62	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 11 Instab.:l=	23 qn= 23 654,0	6,54 0 0,00 β*l=	3 4 3 654,0	3 4 3 654,0	-623 -3746 -1017 -3873	-575 -514 487 1157	1410 5 -1480 7	442 -21 442 = 2,42	162 672 162 lmd= 109	0,02 -0,01 0,02 σin=	8 49 13 299	85 76 72 σsv=	611 2 641 416	23 1 23 Wmax/rel/lim=	10 43 10 1,97	0 0 0 0,22	706 147 728 2,62	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 12 Instab.:l=	24 qn= 24 505,0	5,05 0 0,00 β*l=	3 5 3 505,0	3 5 3 505,0	-2586 -7875 -2891 -2891	635 400 225 476	1712 -3 -1872 749	710 53 710 = 1,82	-460 -429 298 lmd= 84	-0,14 -0,12 -0,14 σin=	34 102 38 470	94 59 33 σsv=	742 2 811 498	38 3 38 Wmax/rel/lim=	29 27 19 1,55	1 0 1 0,16	872 170 885 2,02	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 13 Instab.:l=	25 qn= 25 505,0	5,05 0 0,00 β*l=	3 6 3 505,0	3 6 3 505,0	-5654 -9169 -5958 -9323	202 38 -255 0	521 3 -545 151	211 4 211 = 1,82	-91 115 -91 lmd= 84	1,06 -0,01 1,06 σin=	74 119 78 290	30 6 38 σsv=	226 1 236 0	11 0 11 Wmax/rel/lim=	6 7 6 0,44	4 0 4 0,04	331 127 353 2,02	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 14 Instab.:l=	26 qn= 26 505,0	5,05 0 0,00 β*l=	3 3 3 505,0	3 3 3 505,0	-2565 -2715 -2869 -2869	-364 218 -1121 841	-3120 111 3406 1362	-1292 -1292 -1292 = 1,82	608 -142 -907 lmd= 84	1,41 1,41 1,41 σin=	33 35 37 795	54 32 166 σsv=	1352 48 1476 844	68 68 68 Wmax/rel/lim=	39 9 58 2,82	6 6 6 0,28	1445 172 1684 2,02	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 15 Instab.:l=	27 qn= 27 654,0	6,54 0 0,00 β*l=	3 4 3 654,0	3 4 3 654,0	-470 -3746 -864 -864	791 514 -779 317	-2506 5 2636 1055	-786 -21 -786 = 2,42	-240 -672 -240 lmd= 109	0,04 0,01 0,04 σin=	6 49 11 536	117 76 115 σsv=	1086 2 1143 568	42 1 42 Wmax/rel/lim=	15 43 15 3,52	0 0 0 0,35	1212 147 1271 2,62	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 16 Instab.:l=	30 qn= 30 654,0	6,54 0 0,00 β*l=	3 5 3 654,0	3 5 3 654,0	-545 -3717 -939 -3841	-589 -510 507 1153	1488 -6 -1566 6	467 22 467 = 2,42	167 667 167 lmd= 109	0,06 0,01 0,06 σin=	7 48 12 297	87 76 75 σsv=	645 3 679 413	25 1 25 Wmax/rel/lim=	11 43 11 2,09	0 0 0 0,22	740 147 767 2,62	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 17 Instab.:l=	31 qn= 31 505,0	5,05 0 0,00 β*l=	3 4 3 505,0	3 4 3 505,0	-2554 -7831 -2858 -2858	610 397 256 458	1858 3 -2025 810	769 -53 769 = 1,82	-449 -427 309 lmd= 84	0,01 0,12 0,01 σin=	33 102 37 494	90 59 38 σsv=	805 1 878 520	41 3 41 Wmax/rel/lim=	29 27 20 1,67	0 0 0 0,17	932 169 955 2,02	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 18 Instab.:l=	32 qn= 32 505,0	5,05 0 0,00 β*l=	3 6 3 505,0	3 6 3 505,0	-5631 -9129 -5935 -9283	176 39 -223 0	648 -3 -686 150	264 -3 264 = 1,82	-79 120 -79 lmd= 84	1,07 0,01 1,07 σin=	73 119 77 289	26 6 33 σsv=	281 1 297 0	14 0 14 Wmax/rel/lim=	5 8 5 0,56	4 0 4 0,05	382 127 409 2,02	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 19 Instab.:l=	33 qn= 33 505,0	5,05 0 0,00 β*l=	3 4 3 505,0	3 4 3 505,0	-2589 -7831 -2894 -2894	-378 -397 -1095 821	-2973 3 3253 1301	-1233 -53 -1233 = 1,82	615 427 -900 lmd= 84	1,26 -0,12 1,26 σin=	34 102 38 766	56 59 162 σsv=	1289 1 1410 814	65 3 65 Wmax/rel/lim=	39 27 58 2,70	5 0 5 0,27	1384 169 1614 2,02	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 20 Instab.:l=	34 qn= 34 654,0	6,54 0 0,00 β*l=	3 5 3 654,0	3 5 3 654,0	-588 -3717 -982 -982	768 510 -752 307	-2430 -6 2550 1020	-762 22 -762 = 2,42	-232 -667 -232 lmd= 109	0,00 -0,01 0,00 σin=	8 48 13 524	114 76 111 σsv=	1053 3 1105 555	40 1 40 Wmax/rel/lim=	15 43 15 3,40	0 0 0 0,33	1177 147 1232 2,62	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 21 Instab.:l=	37 qn= 37 654,0	6,54 0 0,00 β*l=	3 7 3 654,0	3 7 3 654,0	-847 -4474 -1242 -4641	-672 -583 578 1127	1655 17 -1697 61	513 15 513 = 2,42	191 653 191 lmd= 109	0,09 0,00 0,09 σin=	11 58 16 344	99 86 86 σsv=	717 7 735 457	27 1 27 Wmax/rel/lim=	12 42 12 2,21	0 0 0 0,24	829 168 839 2,62	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 22 Instab.:l=	38 qn= 38 505,0	5,05 0 0,00 β*l=	3 5 3 505,0	3 5 3 505,0	-2938 -8610 -3243 -3243	551 336 336 413	2046 -7 -2197 879	840 47 840 = 1,82	-421 -368 336 lmd= 84	0,18 -0,11 0,18 σin=	38 112 42 528	82 50 50 σsv=	887 3 952 552	44 2 44 Wmax/rel/lim=	27 24 22 1,79	1 0 1 0,18	1010 170 1047 2,02	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 23 Instab.:l=	39 qn= 39 505,0	5,05 0 0,00 β*l=	3 5 3 505,0	3 5 3 505,0	-6066 -9749 -6371 -6371	78 0 -122 49	768 -15 -823 329	315 132 315 = 1,82	-40 0 -40 lmd= 84	1,08 0,00 1,08 σin=	79 127 83 307	11 0 18 σsv=	333 6 357 310	17 7 17 Wmax/rel/lim=	3 0 3 0,67	4 0 4 0,07	425 134 459 2,02	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 24 Instab.:l=	40 qn= 40 505,0	5,05 0 0,00 β*l=	3 5 3 505,0	3 5 3 505,0	-2612 -8610 -2917 -2917	-394 -336 -1031 773	-2857 -7 3114 1246	-1182 47 -1182 = 1,82	631 368 -884 lmd= 84	1,12 0,11 1,12 σin=	34 112 38 735	58 50 153 σsv=	1238 3 1350 780	63 2 63 Wmax/rel/lim=	40 24 57 2,57	4 0 4 0,26	1336 170 1545 2,02	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 25 Instab.:l=	41 qn= 41 654,0	6,54 0 0,00 β*l=	3 6 3 654,0	3 6 3 654,0	-543 -4474 -937 -937	717 583 -671 287	-2406 17 2490 996	-749 15 -749 = 2,42	-212 -653 -212 lmd= 109	-0,01 0,00 -0,01 σin=	7 58 12 508	106 86 99 σsv=	1043 7 1079 538	40 1 40 Wmax/rel/lim=	14 42 14 3,27	0 0 0 0,32	1158 168 1193 2,62	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 26 Instab.:l=	44 qn= 44 654,0	6,54 0 0,00 β*l=	3 5 3 654,0	3 5 3 654,0	-51 -1575 -445 -445	-208 -237 122 83	1372 -86 -1607 643	455 -50 455 = 2,42	50 366 50 lmd= 109	0,23 0,06 0,23 σin=	1 20 6 306	31 35 18 σsv=	594 37 696 315	24 3 24 Wmax/rel/lim=	3 23 3 2,32	1 0 1 0,25	627 101 722 2,62	1900 1900 1900 cm	

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 27 Instab.:l=	45 qn= 45 505,0	5,05 0 0,00 β*l=	3 3 3 505,0	3 3 3 505,0	-874 -1025 -1179 -1179	766 -130 -77 574	1867 -141 -2190 876	804 804 804 = 1,82	-546 -171 212 lmd= 84	0,47 0,47 0,47 σin=	11 13 15 496	113 19 11 σsv=	809 61 949 530	43 43 43 Wmax/rel/lim=	35 11 14 1,91	2 2 2 0,21	937 121 979 2,02	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 28 Instab.:l=	46 qn= 46 505,0	5,05 0 0,00 β*l=	3 2 3 505,0	3 2 3 505,0	-2540 -2925 -2845 -3078	581 0 -677 0	769 -135 -900 759	331 -303 331 = 1,82	-249 0 -249 lmd= 84	1,27 0,00 1,27 σin=	33 38 37 409	86 0 100 σsv=	333 59 390 0	17 16 17 Wmax/rel/lim=	16 0 16 0,81	5 0 5 0,09	454 101 529 2,02	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 29 Instab.:l=	47 qn= 47 505,0	5,05 0 0,00 β*l=	3 3 3 505,0	3 3 3 505,0	-2591 -2742 -2896 -2896	78 215 -1576 1182	-2404 176 2808 1123	-1032 -1032 -1032 = 1,82	430 -320 -1085 lmd= 84	1,33 1,33 1,33 σin=	34 36 38 741	11 32 233 σsv=	1042 76 1217 810	55 55 55 Wmax/rel/lim=	28 20 69 2,46	5 5 5 0,26	1092 177 1494 2,02	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1075 HEA240 Asta: 30 Instab.:l=	48 qn= 48 654,0	6,54 0 0,00 β*l=	3 5 3 654,0	3 5 3 654,0	-632 -1575 -1027 -1027	871 237 -968 387	-2004 -86 2243 897	-649 -50 -649 = 2,42	-281 -366 -281 lmd= 109	-0,16 -0,06 -0,16 σin=	8 20 13 483	129 35 143 σsv=	869 37 972 523	34 3 34 Wmax/rel/lim=	18 23 18 3,17	1 0 1 0,33	1008 101 1130 2,62	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 31 Instab.:l=	10 qn= 17 677,0	5,05 -92 5,05 β*l=	3 3 3 473,9	3 3 3 473,9	350 265 180 180	-1773 106 928 1330	124 12 -101 50	33 33 33 = 3,39	711 399 87 lmd= 142	-0,01 -0,01 -0,01 σin=	6 5 3 0	318 19 167 σsv=	154 15 125 982	3 3 3 Wmax/rel/lim=	38 21 5 0,25	0 0 0 0,12	484 53 295 2,71	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 32 Instab.:l=	17 qn= 24 700,0	5,05 -92 5,05 β*l=	3 3 3 490,0	3 3 3 490,0	797 709 622 -838	-1516 209 804 344	36 3 -30 15	10 10 9 = 3,60	654 331 0 lmd= 146	0,01 0,01 0,01 σin=	15 13 12 137	272 38 144 σsv=	45 4 38 338	1 1 1 Wmax/rel/lim=	35 18 0 0,18	0 0 0 0,08	337 62 194 2,80	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 33 Instab.:l=	24 qn= 31 700,0	5,05 -92 5,05 β*l=	3 3 3 490,0	3 3 3 490,0	979 891 804 -773	-1616 197 880 363	17 5 -7 6	3 3 3 = 3,60	679 357 34 lmd= 146	0,00 0,00 0,00 σin=	18 17 15 125	290 35 158 σsv=	21 7 8 337	0 0 0 Wmax/rel/lim=	36 19 2 0,19	0 0 0 0,08	336 67 181 2,80	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 34 Instab.:l=	31 qn= 38 700,0	5,05 -92 5,05 β*l=	3 3 3 490,0	3 3 3 490,0	1000 912 825 -524	-1626 174 844 400	-19 6 31 12	-7 -7 -7 = 3,60	676 353 30 lmd= 146	0,01 0,01 0,01 σin=	19 17 15 122	292 31 152 σsv=	23 7 38 356	1 1 1 Wmax/rel/lim=	36 19 2 0,21	0 0 0 0,08	340 64 205 2,80	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 35 Instab.:l=	38 qn= 45 700,0	5,05 -92 5,05 β*l=	3 3 3 490,0	3 3 3 490,0	964 876 789 -54	-1918 376 1539 333	-32 10 53 33	-12 -12 -12 = 3,60	817 494 171 lmd= 146	-0,06 -0,06 -0,06 σin=	18 16 15 105	344 67 276 σsv=	40 13 65 299	1 1 1 Wmax/rel/lim=	43 26 9 0,25	0 0 0 0,16	409 107 357 2,80	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 36 Instab.:l=	70 qn= 46 233,3	5,05 -42 5,05 β*l=	2 4 2 163,3	2 4 2 163,3	-430 -726 -430 -726	200 -400 -550 940	183 -21 -306 24	210 19 210 = 1,16	-272 -723 -371 lmd= 49	-2,43 -6,74 -2,43 σin=	8 13 8 214	36 72 99 σsv=	227 26 380 285	20 2 20 Wmax/rel/lim=	14 38 17 1,19	17 46 17 0,04	279 184 491 0,93	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 37 Instab.:l=	72 qn= 47 245,3	5,05 -42 5,05 β*l=	2 3 3 171,7	2 3 3 171,7	-435 -569 -569 -569	300 279 68 345	111 -92 -241 124	80 119 119 = 1,19	-187 -142 -195 lmd= 51	-2,31 -3,31 -3,31 σin=	8 11 11 229	54 50 12 σsv=	137 115 300 260	8 12 12 Wmax/rel/lim=	10 8 10 2,44	16 23 23 0,06	204 185 328 0,98	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 38 Instab.:l=	47 qn= 40 700,0	5,05 -92 5,05 β*l=	3 3 3 490,0	3 3 3 490,0	-74 14 101 -74	-2965 33 1901 2224	-238 -7 223 95	-66 -66 -66 = 3,60	1018 695 372 lmd= 146	-0,03 -0,03 -0,03 σin=	1 0 2 523	532 6 341 σsv=	296 9 278 1822	6 6 6 Wmax/rel/lim=	54 37 20 0,39	0 0 0 0,21	835 66 622 2,80	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 39 Instab.:l=	40 qn= 33 700,0	5,05 -92 5,05 β*l=	3 3 3 490,0	3 3 3 490,0	539 539 539 539	-2396 215 1697 1797	-251 5 261 105	-73 -73 -73 = 3,60	908 585 262 lmd= 146	0,01 0,01 0,01 σin=	10 10 10 0	430 39 305 σsv=	312 6 325 1373	7 7 7 Wmax/rel/lim=	48 31 14 0,44	0 0 0 0,21	757 77 640 2,80	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 40 Instab.:l=	33 qn= 26 700,0	5,05 -92 5,05 β*l=	3 3 3 490,0	3 3 3 490,0	695 782 870 695	-2522 197 1786 1891	-278 5 289 115	-81 -81 -81 = 3,60	938 615 293 lmd= 146	0,00 0,00 0,00 σin=	13 15 16 0	453 35 321 σsv=	346 6 359 1444	8 8 8 Wmax/rel/lim=	50 33 15 0,46	0 0 0 0,22	816 80 696 2,80	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 41 Instab.:l=	26 qn= 19 700,0	5,05 -92 5,05 β*l=	3 3 3 490,0	3 3 3 490,0	855 943 1030 855	-2506 160 1696 1880	-309 3 315 126	-89 -89 -89 = 3,60	923 600 278 lmd= 146	0,01 0,01 0,01 σin=	16 18 19 0	450 29 305 σsv=	383 4 392 1436	9 9 9 Wmax/rel/lim=	49 32 15 0,49	0 0 0 0,23	853 75 716 2,80	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 42 Instab.:l=	19 qn= 12 677,0	5,05 -92 5,05 β*l=	3 3 3 473,9	3 3 3 473,9	1007 1091 1176 1007	-2958 454 2810 2218	-359 30 419 168	-115 -115 -115 = 3,39	1164 852 540 lmd= 142	-0,08 -0,08 -0,08 σin=	19 20 22 0	531 82 504 σsv=	447 37 520 1639	11 11 11 Wmax/rel/lim=	62 45 29 0,53	1 1 1 0,38	1002 160 1048 2,71	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 43 Instab.:l=	94 qn= 11 233,3	5,05 -42 5,05 β*l=	3 5 3 163,3	3 5 3 163,3	-299 -755 -299 -299	188 -392 -639 479	308 -21 309 165	309 -18 309 = 1,16	-305 -705 -404 lmd= 49	2,12 6,01 2,12 σin=	6 14 6 297	34 70 512 σsv=	383 26 512 333	30 2 30 Wmax/rel/lim=	16 37 21 1,15	15 41 15 0,05	429 175 636 0,93	1900 1900 1900 cm
Sez.N. 1195	96	5,05	3	3	-429	223	276	286	-215	0,80	8	40	342	28	11	6	395	1900

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.	
IPE300	qn=	-42		3	-429	-66	-68	286	-266	0,80	8	12	85	28	14	6	120	1900	
Asta: 44	12	5,05		3	-429	-432	-427	286	-319	0,80	8	78	530	28	17	6	618	1900	
Instab.:l=	245,3	β*l=		171,7	-429	324	171	=	1,19	lmd=	51	σin=	280	σsv=	309	Wmax/rel/lim=	3,05	0,06	0,98 cm
Sez.N. 1195	98	5,05		3	-191	511	342	324	-600	-0,46	4	92	425	31	32	3	523	1900	
IPE300	qn=	-42		5	1124	-685	19	-16	-1535	-1,40	21	123	24	2	81	10	230	1900	
Asta: 45	18	5,05		3	-191	-1004	-413	324	-699	-0,46	4	180	513	31	37	3	700	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	-191	753	165	=	1,16	lmd=	49	σin=	345	σsv=	401	Wmax/rel/lim=	1,17	0,04	0,93 cm
Sez.N. 1195	100	5,05		3	-328	686	435	454	-430	-1,18	6	123	540	44	23	8	676	1900	
IPE300	qn=	-42		3	-328	139	-111	454	-481	-1,18	6	25	138	44	25	8	192	1900	
Asta: 46	19	5,05		3	-328	-496	-680	454	-534	-1,18	6	89	844	44	28	8	944	1900	
Instab.:l=	245,3	β*l=		171,7	-328	515	272	=	1,19	lmd=	51	σin=	438	σsv=	483	Wmax/rel/lim=	2,93	0,10	0,98 cm
Sez.N. 1195	102	5,05		3	-290	462	268	244	-555	0,24	5	83	332	24	29	2	424	1900	
IPE300	qn=	-42		6	290	-834	-1	4	-1496	0,47	5	150	1	0	79	3	211	1900	
Asta: 47	25	5,05		3	-290	-948	-301	244	-654	0,24	5	170	374	24	35	2	554	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	290	1927	2	=	1,16	lmd=	49	σin=	0	σsv=	491	Wmax/rel/lim=	1,18	0,03	0,93 cm
Sez.N. 1195	104	5,05		3	-377	611	367	395	-392	-0,63	7	110	456	38	21	4	578	1900	
IPE300	qn=	-42		3	-377	110	-107	395	-443	-0,63	7	20	133	38	23	4	176	1900	
Asta: 48	26	5,05		3	-377	-477	-602	395	-496	-0,63	7	86	747	38	26	4	843	1900	
Instab.:l=	245,3	β*l=		171,7	-377	458	241	=	1,19	lmd=	51	σin=	390	σsv=	430	Wmax/rel/lim=	2,81	0,09	0,98 cm
Sez.N. 1195	106	5,05		3	-292	453	191	161	-556	-0,07	5	81	237	16	29	0	328	1900	
IPE300	qn=	-42		6	289	-836	1	-4	-1486	-0,55	5	150	1	0	79	4	212	1900	
Asta: 49	32	5,05		6	289	-2560	5	-4	-1535	-0,55	5	460	6	0	81	4	494	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	289	1920	2	=	1,16	lmd=	49	σin=	0	σsv=	489	Wmax/rel/lim=	1,18	0,03	0,93 cm
Sez.N. 1195	108	5,05		3	-377	598	309	347	-393	-0,95	7	107	383	34	21	6	502	1900	
IPE300	qn=	-42		3	-377	95	-109	347	-444	-0,95	7	17	135	34	24	6	174	1900	
Asta: 50	33	5,05		3	-377	-494	-543	347	-497	-0,95	7	89	675	34	26	6	774	1900	
Instab.:l=	245,3	β*l=		171,7	-377	448	217	=	1,19	lmd=	51	σin=	359	σsv=	399	Wmax/rel/lim=	2,69	0,09	0,98 cm
Sez.N. 1195	110	5,05		7	1093	1188	8	8	-1484	1,83	20	213	10	1	79	13	290	1900	
IPE300	qn=	-42		4	1106	-703	-19	16	-1569	1,77	21	126	24	2	83	12	237	1900	
Asta: 51	39	5,05		4	1106	-2522	-32	16	-1617	1,77	21	453	40	2	86	12	541	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	-108	850	76	=	1,16	lmd=	49	σin=	250	σsv=	313	Wmax/rel/lim=	1,19	0,03	0,93 cm
Sez.N. 1195	112	5,05		3	-133	619	243	294	-483	-0,11	2	111	302	28	26	1	418	1900	
IPE300	qn=	-42		3	-133	8	-110	294	-534	-0,11	2	1	137	28	28	1	150	1900	
Asta: 52	40	5,05		3	-133	-693	-478	294	-587	-0,11	2	124	594	28	31	1	723	1900	
Instab.:l=	245,3	β*l=		171,7	-133	520	191	=	1,19	lmd=	51	σin=	334	σsv=	380	Wmax/rel/lim=	2,57	0,08	0,98 cm
Sez.N. 1195	11	5,05		3	1261	-328	-232	-66	315	-0,02	23	59	288	6	17	0	371	1900	
IPE300	qn=	-342		4	1500	790	0	0	-192	0,00	28	142	0	0	10	0	171	1900	
Asta: 53	18	5,05		4	1500	-1819	0	0	-1350	0,00	28	327	0	0	71	0	375	1900	
Instab.:l=	677,0	β*l=		473,9	-324	299	0	=	3,39	lmd=	142	σin=	74	σsv=	242	Wmax/rel/lim=	0,19	0,16	2,71 cm
Sez.N. 1195	18	5,05		3	1199	-489	-229	-66	362	0,00	22	88	285	6	19	0	396	1900	
IPE300	qn=	-342		4	649	711	0	0	-74	0,00	12	128	0	0	4	0	140	1900	
Asta: 54	25	5,05		3	1374	-218	229	-66	-284	0,00	26	39	285	6	15	0	350	1900	
Instab.:l=	700,0	β*l=		490,0	-802	381	0	=	3,60	lmd=	146	σin=	122	σsv=	344	Wmax/rel/lim=	0,29	0,14	2,80 cm
Sez.N. 1195	25	5,05		3	1227	-619	-226	-65	397	0,00	23	111	281	6	21	0	417	1900	
IPE300	qn=	-342		6	403	710	1	0	0	0,00	7	127	1	0	0	0	136	1900	
Asta: 55	32	5,05		3	1402	-99	227	-65	-249	0,00	26	18	282	6	13	0	326	1900	
Instab.:l=	700,0	β*l=		490,0	404	1178	0	=	3,60	lmd=	146	σin=	0	σsv=	900	Wmax/rel/lim=	0,26	0,14	2,80 cm
Sez.N. 1195	32	5,05		3	1323	-735	-231	-66	431	0,00	25	132	287	6	23	0	445	1900	
IPE300	qn=	-342		5	638	707	0	0	71	0,00	12	127	0	0	4	0	139	1900	
Asta: 56	39	5,05		3	1498	23	232	-66	-214	0,00	28	4	288	6	11	0	321	1900	
Instab.:l=	700,0	β*l=		490,0	556	1128	0	=	3,60	lmd=	146	σin=	0	σsv=	861	Wmax/rel/lim=	0,25	0,15	2,80 cm
Sez.N. 1195	39	5,05		3	1757	-944	-215	-63	509	-0,02	33	170	267	6	27	0	471	1900	
IPE300	qn=	-342		5	1637	847	0	0	187	0,00	30	152	0	0	10	0	183	1900	
Asta: 57	46	5,05		3	1932	360	228	-63	-137	-0,02	36	65	284	6	7	0	384	1900	
Instab.:l=	700,0	β*l=		490,0	0	0	0	=	0,00	lmd=	0	σin=	0	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	0,25	0,18	2,80 cm
Sez.N. 1075	10	6,80		3	-1061	-27	847	755	26	3,00	14	4	367	40	2	12	395	1900	
HEA240	qn=	0		5	-3018	871	156	476	469	0,31	39	129	68	25	30	1	242	1900	
Asta: 58	10	5,05		4	-3080	1298	-304	501	499	-0,52	40	192	132	27	32	2	369	1900	
Instab.:l=	175,0	β*l=		175,0	-3069	941	254	=	1,07	lmd=	29	σin=	293	σsv=	348	Wmax/rel/lim=	1,51	0,02	0,70 cm
Sez.N. 1075	11	5,80		3	-1567	-3	653	901	-6	-7,85	20	0	283	48	0	31	333	1900	
HEA240	qn=	0		3	-1590	-5	315	901	-6	-7,85	21	1	137	48	0	31	208	1900	
Asta: 59	11	5,05		4	-1576	0	-586	1489	0	0,00	21	0	254	79	0	0	306	1900	
Instab.:l=	75,0	β*l=		75,0	-1610	0	448	=	1,00	lmd=	12	σin=	215	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	0,33	0,00	0,30 cm
Sez.N. 1075	12	6,80		3	-462	-272	-886	-398	142	-5,59	6	40	384	21	9	22	437	1900	
HEA240	qn=	0		3	-516	-144	-528	-398	142	-5,59	7	21	229	21	9	22	267	1900	
Asta: 60	12	5,05		4	-3080	-1298	-304	501	-499	0,52	40	192	132	27	32	2	369	1900	
Instab.:l=	175,0	β*l=		175,0	-3069	941	254	=	1,07	lmd=	29	σin=	293	σsv=	348	Wmax/rel/lim=	3,36	0,04	0,70 cm
Sez.N. 1075	17	6,80		4	-6858	3319	-132	-117	-1517	-0,33	89	492	57	6	97	1	661	1900	
HEA240	qn=	0		7	-6878	2010	-18	-83	-1495	-0,07	90	298	8	4	96	0	429	1900	

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.	
Asta: 61	17	5,05		3	-1442	-56	-858	1129	-321	1,58	19	8	372	60	21	6	415	1900	
Instab.:l=	175,0	β*l=		175,0	-6930	2309	37	= 1,07	lmd= 29	σin= 455	σsv= 592		Wmax/rel/lim=	1,61	0,05		0,70	cm	
Sez.N. 1075	18	5,80		4	-3745	0	-325	-953	0	0,00	49	0	141	50	0	0	209	1900	
HEA240	qn=	0		3	-3765	11	73	-406	12	-6,66	49	2	32	21	1	26	117	1900	
Asta: 62	18	5,05		4	-3791	0	391	-953	0	0,00	49	0	169	50	0	0	235	1900	
Instab.:l=	75,0	β*l=		75,0	-3787	87	137	= 1,00	lmd= 12	σin= 122	σsv= 127		Wmax/rel/lim=	0,34	0,00		0,30	cm	
Sez.N. 1075	19	6,80		3	-1533	-340	-1832	-1802	287	-3,22	20	50	794	95	18	13	884	1900	
HEA240	qn=	0		6	-6878	-2010	-18	-83	1495	0,07	90	298	8	4	96	0	429	1900	
Asta: 63	19	5,05		3	-1638	161	1322	-1802	287	-3,22	21	24	573	95	18	13	646	1900	
Instab.:l=	175,0	β*l=		175,0	-6930	2309	37	= 1,07	lmd= 29	σin= 455	σsv= 592		Wmax/rel/lim=	3,25	0,05		0,70	cm	
Sez.N. 1075	24	6,80		3	-1268	334	1024	991	-174	1,19	16	50	444	52	11	5	519	1900	
HEA240	qn=	0		7	-6379	1959	6	-16	-697	-0,05	83	290	2	1	45	0	383	1900	
Asta: 64	24	5,05		3	-1373	30	-710	991	-174	1,19	18	4	308	52	11	5	344	1900	
Instab.:l=	175,0	β*l=		175,0	-6430	2098	8	= 1,07	lmd= 29	σin= 404	σsv= 528		Wmax/rel/lim=	1,73	0,05		0,70	cm	
Sez.N. 1075	25	5,80		4	-3579	0	-165	-363	0	0,00	47	0	72	19	0	0	123	1900	
HEA240	qn=	0		3	-3595	-5	81	-105	-2	-6,71	47	1	35	6	0	26	99	1900	
Asta: 65	25	5,05		3	-3618	-6	121	-105	-2	-6,71	47	1	52	6	0	26	114	1900	
Instab.:l=	75,0	β*l=		75,0	-3623	130	35	= 1,00	lmd= 12	σin= 81	σsv= 89		Wmax/rel/lim=	0,45	0,00		0,30	cm	
Sez.N. 1075	26	6,80		3	-1333	-304	-1754	-1673	239	-2,94	17	45	760	89	15	12	841	1900	
HEA240	qn=	0		6	-6379	-1959	6	-16	697	0,05	83	290	2	1	45	0	383	1900	
Asta: 66	26	5,05		3	-1438	114	1173	-1673	239	-2,94	19	17	508	89	15	12	571	1900	
Instab.:l=	175,0	β*l=		175,0	-6430	2098	8	= 1,07	lmd= 29	σin= 404	σsv= 528		Wmax/rel/lim=	3,13	0,05		0,70	cm	
Sez.N. 1075	31	6,80		3	-1272	320	995	939	-167	0,65	17	47	431	50	11	3	503	1900	
HEA240	qn=	0		7	-6337	1952	-7	18	-691	0,04	82	289	3	1	44	0	382	1900	
Asta: 67	31	5,05		3	-1377	27	-648	939	-167	0,65	18	4	281	50	11	3	316	1900	
Instab.:l=	175,0	β*l=		175,0	-6388	2090	9	= 1,07	lmd= 29	σin= 403	σsv= 527		Wmax/rel/lim=	1,85	0,05		0,70	cm	
Sez.N. 1075	32	5,80		3	-3561	4	150	184	2	-6,73	46	1	65	10	0	26	128	1900	
HEA240	qn=	0		3	-3584	5	81	184	2	-6,73	47	1	35	10	0	26	104	1900	
Asta: 68	32	5,05		6	-3610	180	-80	189	161	-0,04	47	27	35	10	10	0	110	1900	
Instab.:l=	75,0	β*l=		75,0	-3610	136	32	= 1,00	lmd= 12	σin= 81	σsv= 89		Wmax/rel/lim=	0,57	0,00		0,30	cm	
Sez.N. 1075	33	6,80		3	-1311	-315	-1792	-1736	246	-2,41	17	47	777	92	16	9	858	1900	
HEA240	qn=	0		6	-6337	-1952	-7	18	691	-0,04	82	289	3	1	44	0	382	1900	
Asta: 69	33	5,05		3	-1416	116	1246	-1736	246	-2,41	18	17	540	92	16	9	602	1900	
Instab.:l=	175,0	β*l=		175,0	-6388	2090	9	= 1,07	lmd= 29	σin= 403	σsv= 527		Wmax/rel/lim=	3,01	0,05		0,70	cm	
Sez.N. 1075	38	6,80		5	-6998	3358	174	156	-1511	0,34	91	497	76	8	97	1	685	1900	
HEA240	qn=	0		7	-7015	2059	26	122	-1489	0,06	91	305	11	6	95	0	440	1900	
Asta: 70	38	5,05		3	-1559	-101	-717	997	-306	0,15	20	15	311	53	20	1	358	1900	
Instab.:l=	175,0	β*l=		175,0	-7066	2357	54	= 1,07	lmd= 29	σin= 472	σsv= 611		Wmax/rel/lim=	1,97	0,05		0,70	cm	
Sez.N. 1075	39	5,80		5	-3813	0	379	1105	0	0,00	50	0	164	58	0	0	237	1900	
HEA240	qn=	0		3	-3841	-10	78	743	-12	-6,76	50	2	34	39	1	27	142	1900	
Asta: 71	39	5,05		5	-3858	0	-451	1105	0	0,00	50	0	195	58	0	0	266	1900	
Instab.:l=	75,0	β*l=		75,0	-3856	96	161	= 1,00	lmd= 12	σin= 134	σsv= 140		Wmax/rel/lim=	0,69	0,00		0,30	cm	
Sez.N. 1075	40	6,80		3	-1385	-585	-1910	-1914	505	-1,82	18	87	828	101	32	7	951	1900	
HEA240	qn=	0		6	-7015	-2059	26	122	1489	-0,06	91	305	11	6	95	0	440	1900	
Asta: 72	40	5,05		3	-1490	299	1440	-1914	505	-1,82	19	44	624	101	32	7	713	1900	
Instab.:l=	175,0	β*l=		175,0	-7066	2357	54	= 1,07	lmd= 29	σin= 472	σsv= 611		Wmax/rel/lim=	2,89	0,05		0,70	cm	
Sez.N. 1075	45	6,80		7	-3018	575	-624	-529	415	0,11	39	85	270	28	27	0	398	1900	
HEA240	qn=	0		4	-3111	896	-170	-517	435	-0,29	40	133	74	27	28	1	252	1900	
Asta: 73	45	5,05		5	-3173	1295	326	-542	466	0,55	41	192	141	29	30	2	379	1900	
Instab.:l=	175,0	β*l=		175,0	-3123	1011	254	= 1,07	lmd= 29	σin= 304	σsv= 363		Wmax/rel/lim=	2,09	0,02		0,70	cm	
Sez.N. 1075	46	5,80		4	-1621	0	-704	-1592	0	0,00	21	0	305	84	0	0	357	1900	
HEA240	qn=	0		2	-1651	0	-390	-907	0	0,00	21	0	169	48	0	0	208	1900	
Asta: 74	46	5,05		5	-1632	0	641	-1632	0	0,00	21	0	278	86	0	0	335	1900	
Instab.:l=	75,0	β*l=		75,0	-1674	0	458	= 1,00	lmd= 12	σin= 221	σsv= 0		Wmax/rel/lim=	0,86	0,00		0,30	cm	
Sez.N. 1075	47	6,80		3	-1272	138	-1321	-1077	-73	-1,83	17	20	572	57	5	7	619	1900	
HEA240	qn=	0		4	-3111	-896	-170	-517	-435	0,29	40	133	74	27	28	1	252	1900	
Asta: 75	47	5,05		5	-3173	-1295	326	-542	-466	-0,55	41	192	141	29	30	2	379	1900	
Instab.:l=	175,0	β*l=		175,0	-3123	1011	254	= 1,07	lmd= 29	σin= 304	σsv= 363		Wmax/rel/lim=	2,79	0,03		0,70	cm	
Sez.N. 1195	116	6,90		2	-362	-209	-282	-398	-231	0,97	7	38	350	39	12	7	402	1900	
IPE300	qn=	-42		4	143	-1886	-8	5	-1157	9,84	3	338	10	0	61	68	416	1900	
Asta: 76	12	6,80		2	-366	-716	464	-398	-310	0,97	7	128	576	39	16	7	715	1900	
Instab.:l=	187,3	β*l=		131,1	149	2501	3	= 1,11	lmd= 39	σin= 0	σsv= 628		Wmax/rel/lim=	3,36	0,05		0,75	cm	
Sez.N. 1195	117	6,70		2	-454	-310	-422	-289	71	1,21	8	56	525	28	4	8	592	1900	
IPE300	qn=	-42		6	157	-651	11	4	160	6,62	3	117	13	0	8	45	163	1900	
Asta: 77	13	6,54		2	-461	-270	340	-289	-40	1,21	9	48	422	28	2	8	484	1900	
Instab.:l=	263,5	β*l=		184,4	-461	310	169	= 1,22	lmd= 55	σin= 276	σsv= 310		Wmax/rel/lim=	3,74	0,05		1,05	cm	
Sez.N. 1195	118	6,50		2	-434	-201	188	160	161	-1,31	8	36	234	15	9	9	281	1900	
IPE300	qn=	-42		5	-155	-577	-13	8	686	-7,59	3	104	16	1	36	52	196	1900	
Asta: 78	14	6,40		4	-166	-9	-26	17	650	-7,54	3	2	32	2	34	52	154	1900	

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My}	τ_x (kg/cmq)	τ_y	τ_{Mt}	σ_{id}	$\sigma_{amm.}$
Instab.:l=	175,3	$\beta^*l=$	122,7		-173	909	14	= 1,09	lmd= 37	$\sigma_{in}= 184$	$\sigma_{sv}= 250$	Wmax/rel/lim=	3,75	0,02	0,70	cm		
Sez.N. 1195	119	6,90	7	-384	-1946	-11	-10	-3019	-1,96	7	349	13	1	160	13	476	1900	
IPE300	qn=	-42	4	-398	-4712	-7	-9	-3056	-1,97	7	846	9	1	162	14	914	1900	
Asta: 79	19	6,80	7	-388	-7673	9	-10	-3098	-1,96	7	1377	11	1	164	13	1429	1900	
Instab.:l=	187,3	$\beta^*l=$	131,1	-400	6235	8	= 1,11	lmd= 39	$\sigma_{in}= 1137$	$\sigma_{sv}= 1585$	Wmax/rel/lim=	3,29	0,12	0,75	cm			
Sez.N. 1195	120	6,70	2	-512	-318	-243	-177	-8	-0,49	10	57	302	17	0	3	370	1900	
IPE300	qn=	-42	6	842	-1630	1	-1	-268	-1,89	16	293	1	0	14	13	312	1900	
Asta: 80	20	6,54	4	862	-1933	18	-11	-294	-1,90	16	347	22	1	16	13	388	1900	
Instab.:l=	263,5	$\beta^*l=$	184,4	838	2027	1	= 1,22	lmd= 55	$\sigma_{in}= 0$	$\sigma_{sv}= 583$	Wmax/rel/lim=	3,62	0,08	1,05	cm			
Sez.N. 1195	121	6,50	4	319	-3233	6	4	1912	1,61	6	580	7	0	101	11	625	1900	
IPE300	qn=	-42	7	315	-1525	5	-7	1873	1,61	6	274	6	1	99	11	343	1900	
Asta: 81	21	6,40	7	313	54	10	-7	1837	1,61	6	10	13	1	97	11	190	1900	
Instab.:l=	175,3	$\beta^*l=$	122,7	306	2426	2	= 1,09	lmd= 37	$\sigma_{in}= 0$	$\sigma_{sv}= 610$	Wmax/rel/lim=	3,73	0,04	0,70	cm			
Sez.N. 1195	122	6,90	7	-130	-1829	-9	-10	-2696	0,64	2	328	11	1	143	4	426	1900	
IPE300	qn=	-42	4	-149	-4296	-6	-8	-2731	0,63	3	771	8	1	145	4	823	1900	
Asta: 82	26	6,80	7	-134	-6951	10	-10	-2775	0,64	2	1248	12	1	147	4	1290	1900	
Instab.:l=	187,3	$\beta^*l=$	131,1	-150	5688	6	= 1,11	lmd= 39	$\sigma_{in}= 1031$	$\sigma_{sv}= 1439$	Wmax/rel/lim=	3,28	0,11	0,75	cm			
Sez.N. 1195	123	6,70	3	257	-188	-281	-163	216	-0,25	5	34	349	16	11	2	389	1900	
IPE300	qn=	-42	6	643	-1532	0	2	-62	0,65	12	275	0	0	3	4	288	1900	
Asta: 83	27	6,54	6	640	-1653	-3	2	-119	0,65	12	297	4	0	6	4	313	1900	
Instab.:l=	263,5	$\beta^*l=$	184,4	640	1653	1	= 0,00	lmd= 0	$\sigma_{in}= 0$	$\sigma_{sv}= 475$	Wmax/rel/lim=	3,56	0,08	1,05	cm			
Sez.N. 1195	124	6,50	5	98	-2899	-5	-6	1689	-0,49	2	520	6	1	89	3	552	1900	
IPE300	qn=	-42	7	88	-1393	3	-8	1649	-0,47	2	250	4	1	87	3	300	1900	
Asta: 84	28	6,40	6	101	-3	-6	5	1616	-0,50	2	1	8	1	86	3	155	1900	
Instab.:l=	175,3	$\beta^*l=$	122,7	101	2175	3	= 0,00	lmd= 0	$\sigma_{in}= 0$	$\sigma_{sv}= 547$	Wmax/rel/lim=	3,73	0,03	0,70	cm			
Sez.N. 1195	125	6,90	7	-128	-1822	7	7	-2676	-0,75	2	327	8	1	142	5	423	1900	
IPE300	qn=	-42	5	-147	-4272	6	8	-2711	-0,73	3	767	8	1	144	5	819	1900	
Asta: 85	33	6,80	4	-149	-6902	-8	-3	-2753	-0,75	3	1239	10	0	146	5	1279	1900	
Instab.:l=	187,3	$\beta^*l=$	131,1	-149	5650	6	= 1,11	lmd= 39	$\sigma_{in}= 1025$	$\sigma_{sv}= 1431$	Wmax/rel/lim=	3,26	0,11	0,75	cm			
Sez.N. 1195	126	6,70	3	254	-181	-431	-265	206	-0,57	5	33	535	26	11	4	574	1900	
IPE300	qn=	-42	6	637	-1526	0	-2	-62	-0,73	12	274	0	0	3	5	287	1900	
Asta: 86	34	6,54	3	247	214	268	-265	95	-0,57	5	38	333	26	5	4	380	1900	
Instab.:l=	263,5	$\beta^*l=$	184,4	633	1646	1	= 0,00	lmd= 0	$\sigma_{in}= 0$	$\sigma_{sv}= 473$	Wmax/rel/lim=	3,54	0,08	1,05	cm			
Sez.N. 1195	127	6,50	4	97	-2876	5	6	1674	0,58	2	516	6	1	89	4	548	1900	
IPE300	qn=	-42	6	103	-1384	2	-5	1638	0,58	2	248	2	0	87	4	297	1900	
Asta: 87	35	6,40	3	18	-1	-152	173	168	0,36	0	0	188	17	9	2	192	1900	
Instab.:l=	175,3	$\beta^*l=$	122,7	100	2158	2	= 0,00	lmd= 0	$\sigma_{in}= 0$	$\sigma_{sv}= 542$	Wmax/rel/lim=	3,71	0,03	0,70	cm			
Sez.N. 1195	128	6,90	3	759	-430	-408	-626	-497	-0,21	14	77	507	61	26	1	607	1900	
IPE300	qn=	-42	5	-395	-4808	8	9	-3119	2,56	7	863	9	1	165	18	935	1900	
Asta: 88	40	6,80	7	-385	-7830	-7	9	-3160	2,55	7	1405	9	1	167	17	1457	1900	
Instab.:l=	187,3	$\beta^*l=$	131,1	-397	6361	8	= 1,11	lmd= 39	$\sigma_{in}= 1160$	$\sigma_{sv}= 1616$	Wmax/rel/lim=	3,24	0,12	0,75	cm			
Sez.N. 1195	129	6,70	3	1131	-120	-600	-385	115	0,29	21	22	745	37	6	2	791	1900	
IPE300	qn=	-42	6	853	-1668	0	1	-268	2,29	16	299	0	0	14	16	320	1900	
Asta: 89	41	6,54	3	1124	37	414	-385	4	0,29	21	7	514	37	0	2	546	1900	
Instab.:l=	263,5	$\beta^*l=$	184,4	850	2065	1	= 1,22	lmd= 55	$\sigma_{in}= 0$	$\sigma_{sv}= 594$	Wmax/rel/lim=	3,52	0,09	1,05	cm			
Sez.N. 1195	130	6,50	5	315	-3301	-7	-4	1951	-2,05	6	593	8	0	103	14	640	1900	
IPE300	qn=	-42	7	311	-1558	-5	6	1912	-2,06	6	280	6	1	101	14	353	1900	
Asta: 90	42	6,40	3	942	26	-200	229	228	-0,31	18	5	249	22	12	2	274	1900	
Instab.:l=	175,3	$\beta^*l=$	122,7	304	2477	2	= 1,09	lmd= 37	$\sigma_{in}= 0$	$\sigma_{sv}= 623$	Wmax/rel/lim=	3,70	0,04	0,70	cm			
Sez.N. 1195	131	6,90	3	140	-214	-479	-787	-235	-1,88	3	38	595	76	12	13	655	1900	
IPE300	qn=	-42	5	134	-1949	8	-5	-1198	-10,96	2	350	10	0	63	75	434	1900	
Asta: 91	47	6,80	3	136	-728	995	-787	-314	-1,88	3	131	1236	76	17	13	1378	1900	
Instab.:l=	187,3	$\beta^*l=$	131,1	141	2585	3	= 1,11	lmd= 39	$\sigma_{in}= 0$	$\sigma_{sv}= 650$	Wmax/rel/lim=	3,22	0,10	0,75	cm			
Sez.N. 1195	132	6,70	3	312	-96	-819	-515	292	-1,99	6	17	1018	50	15	14	1047	1900	
IPE300	qn=	-42	3	309	246	-154	-515	237	-1,99	6	44	191	50	13	14	265	1900	
Asta: 92	48	6,54	3	305	526	538	-515	181	-1,99	6	94	668	50	10	14	776	1900	
Instab.:l=	263,5	$\beta^*l=$	184,4	-410	308	165	= 1,22	lmd= 55	$\sigma_{in}= 270$	$\sigma_{sv}= 303$	Wmax/rel/lim=	3,55	0,13	1,05	cm			
Sez.N. 1195	133	6,50	3	6	-209	295	241	165	1,64	0	37	366	23	9	11	408	1900	
IPE300	qn=	-42	4	-147	-598	14	-9	711	8,42	3	107	18	1	38	58	209	1900	
Asta: 93	49	6,40	3	2	16	-128	241	91	1,64	0	3	159	23	5	11	173	1900	
Instab.:l=	175,3	$\beta^*l=$	122,7	-149	942	16	= 1,09	lmd= 37	$\sigma_{in}= 192$	$\sigma_{sv}= 259$	Wmax/rel/lim=	3,70	0,03	0,70	cm			
Sez.N. 1195	137	6,90	3	267	-212	-394	-619	-230	-1,51	5	38	489	60	12	10	546	1900	
IPE300	qn=	-42	4	143	-1886	8	-5	-1157	-9,84	3	338	10	0	61	68	416	1900	
Asta: 94	10	6,80	3	263	-716	766	-619	-309	-1,51	5	129	952	60	16	10	1092	1900	
Instab.:l=	187,3	$\beta^*l=$	131,1	149	2501	3	= 1,11	lmd= 39	$\sigma_{in}= 0$	$\sigma_{sv}= 628$	Wmax/rel/lim=	1,86	0,08	0,75	cm			
Sez.N. 1195	138	6,70	3	387	-122	-648	-416	211	-1,50	7	22	805	40	11	10	838	1900	
IPE300	qn=	-42	3	384	115	-110	-416	156	-1,50	7	21	137	40	8	10	187	1900	
Asta: 95	9	6,54	3	380	287	448	-416	100	-1,50	7	52	557	40	5	10	622	1900	
Instab.:l=	263,5	$\beta^*l=$	184,4	-461	310	169	= 1,22	lmd= 55	$\sigma_{in}= 276$	$\sigma_{sv}= 310$	Wmax/rel/lim=	2,07	0,10	1,05	cm			

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.	
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 96 Instab.:l=	139 qn= 58 175,3	6,50 -42 6,40 β*l=	3 5 4 122,7	174 -155 -166 -173	-204 -577 -9 909	246 13 26 14	203 -8 -17 1,09	162 686 650 lmd= 37	1,20 7,59 7,54 σin= 184	3 3 3 σsv= 250	37 104 2 Wmax/rel/lim=	305 16 32 2,20	20 1 2 0,02	9 36 34 0,70	8 52 52 cm	348 196 154	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 97 Instab.:l=	140 qn= 17 187,3	6,90 -42 6,80 β*l=	3 4 6 131,1	723 -398 -388 -400	-418 -4712 -7673 6235	-311 7 -9 8	-458 9 10 1,11	-486 -3056 -3098 lmd= 39	-0,07 1,97 1,96 σin= 1137	13 7 7 σsv= 1585	75 846 1377 Wmax/rel/lim=	386 9 11 1,88	44 1 1 0,12	26 162 164 0,75	0 14 13 cm	481 914 1429	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 98 Instab.:l=	141 qn= 16 263,5	6,70 -42 6,54 β*l=	3 7 3 184,4	958 842 951 838	-219 -1630 -122 2027	-442 -1 324 1	-291 1 -291 1,22	92 -268 -19 lmd= 55	0,35 1,89 0,35 σin= 0	18 16 18 σsv= 583	39 293 22 Wmax/rel/lim=	549 1 402 2,05	28 0 28 0,08	5 14 1 1,05	2 13 2 cm	608 312 445	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 99 Instab.:l=	142 qn= 60 175,3	6,50 -42 6,40 β*l=	4 6 3 122,7	319 315 832 306	-3233 -1525 26 2426	-6 -5 -164 2	-4 7 184 1,09	1912 1873 223 lmd= 37	-1,61 -1,61 -0,34 σin= 0	6 6 15 σsv= 610	580 274 5 Wmax/rel/lim=	7 6 204 2,21	0 1 18 0,04	101 99 12 0,70	11 11 2 cm	625 343 227	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 100 Instab.:l=	143 qn= 24 187,3	6,90 -42 6,80 β*l=	6 4 6 131,1	-130 -149 -134 -150	-1829 -4296 -6951 5688	9 6 -10 6	10 8 10 1,11	-2696 -2731 -2775 lmd= 39	-0,64 -0,63 -0,64 σin= 1031	2 3 2 σsv= 1439	328 771 1248 Wmax/rel/lim=	11 8 12 1,90	1 1 147 0,11	143 145 4 0,75	4 4 4 cm	426 823 1290	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 101 Instab.:l=	144 qn= 23 263,5	6,70 -42 6,54 β*l=	3 7 7 184,4	180 643 640 640	-254 -1532 -1653 1653	-277 0 3 1	-174 -2 -2 0,00	158 -62 -119 lmd= 0	-0,40 -0,65 -0,65 σin= 0	3 12 12 σsv= 475	46 275 297 Wmax/rel/lim=	344 0 4 2,06	17 0 0 0,08	8 3 6 1,05	3 4 4 cm	394 288 313	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 102 Instab.:l=	145 qn= 62 175,3	6,50 -42 6,40 β*l=	5 6 7 122,7	98 88 101 101	-2899 -1393 -3 2175	5 -3 6 3	6 8 -5 0,00	1689 1649 1616 lmd= 0	0,49 0,47 0,50 σin= 0	2 2 2 σsv= 547	520 250 1 Wmax/rel/lim=	6 4 8 2,22	1 1 1 0,03	89 87 86 0,70	3 3 3 cm	552 300 155	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 103 Instab.:l=	146 qn= 31 187,3	6,90 -42 6,80 β*l=	6 5 4 131,1	-128 -147 -149 -149	-1822 -4272 -6902 5650	-7 -6 8 6	-7 -8 3 1,11	-2676 -2711 -2753 lmd= 39	0,75 0,73 0,75 σin= 1025	2 3 3 σsv= 1431	327 767 1239 Wmax/rel/lim=	8 8 10 1,91	1 1 0 0,11	142 144 146 0,75	5 5 5 cm	423 819 1279	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 104 Instab.:l=	147 qn= 30 263,5	6,70 -42 6,54 β*l=	5 7 7 184,4	675 637 633 633	-1473 -1526 -1646 1646	-8 0 -2 1	-8 2 2 0,00	63 -62 -118 lmd= 0	0,72 0,73 0,73 σin= 0	13 12 12 σsv= 473	264 274 295 Wmax/rel/lim=	10 0 3 2,09	1 0 0 0,08	3 3 6 1,05	5 5 5 cm	288 287 311	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 105 Instab.:l=	148 qn= 64 175,3	6,50 -42 6,40 β*l=	4 7 7 122,7	97 103 100 100	-2876 -1384 -5 2158	-5 -2 -6 2	-6 5 5 0,00	1674 1638 1602 lmd= 0	-0,58 -0,58 -0,58 σin= 0	2 2 2 σsv= 542	516 248 1 Wmax/rel/lim=	6 2 7 2,23	1 0 0 0,03	89 87 85 0,70	4 4 4 cm	548 297 154	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 106 Instab.:l=	149 qn= 38 187,3	6,90 -42 6,80 β*l=	6 5 6 131,1	-381 -395 -385 -397	-1985 -4808 -7830 6361	-10 -8 7 8	-9 -9 -9 1,11	-3081 -3119 -3160 lmd= 39	-2,55 -2,56 -2,55 σin= 1160	7 7 7 σsv= 1616	356 863 1405 Wmax/rel/lim=	12 9 9 1,97	1 1 1 0,12	163 165 167 0,75	17 18 17 cm	489 935 1457	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 107 Instab.:l=	150 qn= 37 263,5	6,70 -42 6,54 β*l=	2 7 5 184,4	-502 853 875 850	-361 -1668 -1962 2065	-219 0 16 1	-143 -1 -11 1,22	20 -268 -291 lmd= 55	-0,52 -2,29 -2,29 σin= 0	9 16 16 σsv= 594	65 299 352 Wmax/rel/lim=	271 0 20 2,21	14 0 15 0,08	1 14 16 1,05	4 16 16 cm	347 320 393	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 108 Instab.:l=	151 qn= 66 175,3	6,50 -42 6,40 β*l=	5 6 6 122,7	315 311 309 304	-3301 -1558 55 2477	7 5 10 2	4 -6 -6 1,09	1951 1912 1876 lmd= 37	2,05 2,06 2,06 σin= 0	6 6 6 σsv= 623	593 280 10 Wmax/rel/lim=	8 6 13 2,24	0 1 1 0,04	103 101 99 0,70	14 14 14 cm	640 353 199	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 109 Instab.:l=	152 qn= 45 187,3	6,90 -42 6,80 β*l=	2 5 2 131,1	-349 134 -353 141	-216 -1949 -735 2585	-280 -8 508 3	-421 5 -421 1,11	-237 -1198 -316 lmd= 39	1,12 10,96 1,12 σin= 0	6 2 7 σsv= 650	39 350 132 Wmax/rel/lim=	348 10 631 2,09	41 0 41 0,05	13 63 17 0,75	8 75 8 cm	403 434 774	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 110 Instab.:l=	153 qn= 44 263,5	6,70 -42 6,54 β*l=	2 7 2 184,4	-404 171 -410 -410	-274 -675 -308 308	-412 12 287 165	-265 5 -265 1,22	43 151 -68 lmd= 55	1,41 7,41 1,41 σin= 270	8 3 8 σsv= 303	49 121 55 Wmax/rel/lim=	512 14 357 2,33	26 0 26 0,06	2 8 4 1,05	10 51 10 cm	572 172 424	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 111 Instab.:l=	154 qn= 68 175,3	6,50 -42 6,40 β*l=	4 4 5 122,7	-145 -147 -158 -149	-1257 -598 -8 942	-6 -14 -28 16	9 9 18 1,09	749 711 676 lmd= 37	-8,42 -8,42 -8,37 σin= 192	3 3 3 σsv= 259	226 107 1 Wmax/rel/lim=	8 18 34 2,34	1 1 2 0,02	40 38 36 0,70	58 58 58 cm	290 209 166	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 112 Instab.:l=	10 qn= 17 677,0	6,80 -262 6,80 β*l=	3 7 4 473,9	755 -487 -504 -504	-837 639 -1193 895	-68 1 8 3	-18 -2 -2 3,39	357 -91 -985 lmd= 142	0,04 0,26 0,25 σin= 197	14 9 9 σsv= 697	150 115 214 Wmax/rel/lim=	84 1 10 0,39	2 0 0 0,13	19 5 52 2,71	0 2 2 cm	251 126 252	1900 1900 1900		

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.	
Sez.N. 1195	17	6,80		6	-399	-1085	-23	-7	919	0,02	7	195	28	1	49	0	246	1900	
IPE300	qn=	-262		4	-404	526	0	-3	-4	0,02	8	94	0	0	0	0	102	1900	
Asta: 113	24	6,80		6	-399	-1077	23	-7	-917	0,02	7	193	29	1	49	0	244	1900	
Instab.:l=	700,0	β¹l=		490,0	-393	828	2	=	3,60	lmd= 146	σin=	178	σsv=	662	Wmax/rel/lim=	0,49	0,09	2,80 cm	
Sez.N. 1195	24	6,80		3	1140	-717	-57	-16	326	0,00	21	129	71	2	17	0	223	1900	
IPE300	qn=	-262		6	-382	543	1	-1	1	0,00	7	97	1	0	0	0	106	1900	
Asta: 114	31	6,80		4	-380	-1079	2	-1	-922	0,00	7	194	3	0	49	0	220	1900	
Instab.:l=	700,0	β¹l=		490,0	-382	814	1	=	3,60	lmd= 146	σin=	173	σsv=	648	Wmax/rel/lim=	0,52	0,10	2,80 cm	
Sez.N. 1195	31	6,80		6	-400	-1071	19	5	913	0,00	7	192	24	1	48	0	239	1900	
IPE300	qn=	-262		5	-407	518	0	2	0	0,00	8	93	0	0	0	0	101	1900	
Asta: 115	38	6,80		6	-400	-1106	-19	5	-923	0,00	7	199	24	1	49	0	245	1900	
Instab.:l=	700,0	β¹l=		490,0	-393	844	1	=	3,60	lmd= 146	σin=	180	σsv=	673	Wmax/rel/lim=	0,50	0,09	2,80 cm	
Sez.N. 1195	38	6,80		5	-545	-1256	8	2	1014	-0,25	10	225	10	0	54	2	264	1900	
IPE300	qn=	-262		7	-527	688	1	2	91	-0,26	10	124	1	0	5	2	135	1900	
Asta: 116	45	6,80		4	-511	-623	-3	1	-833	-0,26	9	112	4	0	44	2	148	1900	
Instab.:l=	700,0	β¹l=		490,0	-545	942	3	=	3,60	lmd= 146	σin=	210	σsv=	760	Wmax/rel/lim=	0,41	0,15	2,80 cm	
Sez.N. 1195	9	6,54		3	256	-1133	50	13	425	-0,06	5	203	62	1	23	0	273	1900	
IPE300	qn=	-262		4	-73	758	2	0	-159	-0,25	1	136	3	0	8	2	141	1900	
Asta: 117	16	6,54		4	-73	-1283	1	0	-1047	-0,25	1	230	1	0	55	2	253	1900	
Instab.:l=	677,0	β¹l=		473,9	-73	962	2	=	3,39	lmd= 142	σin=	180	σsv=	719	Wmax/rel/lim=	0,39	0,17	2,71 cm	
Sez.N. 1195	16	6,54		6	-66	-1188	-21	-6	939	0,05	1	213	26	1	50	0	256	1900	
IPE300	qn=	-262		5	-69	492	0	-2	31	0,03	1	88	0	0	2	0	90	1900	
Asta: 118	23	6,54		6	-66	-1043	21	-6	-897	0,05	1	187	26	1	47	0	230	1900	
Instab.:l=	700,0	β¹l=		490,0	-69	916	2	=	3,60	lmd= 146	σin=	172	σsv=	707	Wmax/rel/lim=	0,49	0,08	2,80 cm	
Sez.N. 1195	23	6,54		5	-72	-1098	1	0	932	0,00	1	197	1	0	49	0	217	1900	
IPE300	qn=	-262		6	-68	556	2	-1	2	0,00	1	100	2	0	0	0	103	1900	
Asta: 119	30	6,54		4	-71	-1084	1	0	-928	0,00	1	195	1	0	49	0	215	1900	
Instab.:l=	700,0	β¹l=		490,0	-72	824	1	=	3,60	lmd= 146	σin=	154	σsv=	635	Wmax/rel/lim=	0,51	0,10	2,80 cm	
Sez.N. 1195	30	6,54		6	-66	-1033	18	5	890	-0,06	1	185	22	0	47	0	224	1900	
IPE300	qn=	-262		4	-69	478	0	1	-38	-0,04	1	86	0	0	2	0	87	1900	
Asta: 120	37	6,54		6	-66	-1227	-18	5	-946	-0,06	1	220	22	0	50	0	259	1900	
Instab.:l=	700,0	β¹l=		490,0	-69	947	1	=	3,60	lmd= 146	σin=	176	σsv=	730	Wmax/rel/lim=	0,49	0,07	2,80 cm	
Sez.N. 1195	37	6,54		5	-79	-1344	1	0	1077	0,24	1	241	2	0	57	2	265	1900	
IPE300	qn=	-262		5	-79	819	2	0	159	0,24	1	147	3	0	8	2	152	1900	
Asta: 121	44	6,54		3	676	1371	17	-3	192	0,00	13	246	21	0	10	0	280	1900	
Instab.:l=	700,0	β¹l=		490,0	396	1028	8	=	3,60	lmd= 146	σin=	0	σsv=	785	Wmax/rel/lim=	0,42	0,20	2,80 cm	
Sez.N. 1195	13	6,54		3	830	2270	-4	0	-437	0,00	15	408	5	0	23	0	430	1900	
IPE300	qn=	-262		4	-73	758	-2	0	-159	0,25	1	136	3	0	8	2	141	1900	
Asta: 122	20	6,54		3	356	-1883	-7	0	-790	0,00	7	338	9	0	42	0	361	1900	
Instab.:l=	677,0	β¹l=		473,9	356	1703	6	=	3,39	lmd= 142	σin=	0	σsv=	1258	Wmax/rel/lim=	0,42	0,20	2,71 cm	
Sez.N. 1195	20	6,54		7	-66	-1188	21	6	939	-0,05	1	213	26	1	50	0	256	1900	
IPE300	qn=	-262		5	-69	492	0	2	31	-0,03	1	88	0	0	2	0	90	1900	
Asta: 123	27	6,54		3	606	-1407	19	-6	-502	0,00	11	253	23	1	27	0	291	1900	
Instab.:l=	700,0	β¹l=		490,0	-69	916	2	=	3,60	lmd= 146	σin=	172	σsv=	707	Wmax/rel/lim=	0,49	0,08	2,80 cm	
Sez.N. 1195	27	6,54		3	1119	1098	-9	-2	-187	0,00	21	197	11	0	10	0	230	1900	
IPE300	qn=	-262		7	-68	556	-2	1	2	0,00	1	100	2	0	0	0	103	1900	
Asta: 124	34	6,54		3	629	-1494	6	-2	-553	0,00	12	268	7	0	29	0	292	1900	
Instab.:l=	700,0	β¹l=		490,0	-72	824	1	=	3,60	lmd= 146	σin=	154	σsv=	635	Wmax/rel/lim=	0,51	0,10	2,80 cm	
Sez.N. 1195	34	6,54		7	-66	-1033	-18	-5	890	0,06	1	185	22	0	47	0	224	1900	
IPE300	qn=	-262		4	-69	478	0	-1	-38	0,04	1	86	0	0	2	0	87	1900	
Asta: 125	41	6,54		7	-66	-1227	18	-5	-946	0,06	1	220	22	0	50	0	259	1900	
Instab.:l=	700,0	β¹l=		490,0	-69	947	1	=	3,60	lmd= 146	σin=	176	σsv=	730	Wmax/rel/lim=	0,49	0,07	2,80 cm	
Sez.N. 1195	41	6,54		3	597	1153	48	16	-269	-0,06	11	207	59	2	14	0	278	1900	
IPE300	qn=	-262		5	-79	819	-2	0	159	-0,24	1	147	3	0	8	2	152	1900	
Asta: 126	48	6,54		3	107	-2007	-61	16	-634	-0,06	2	360	76	2	34	0	442	1900	
Instab.:l=	700,0	β¹l=		490,0	107	1505	25	=	3,60	lmd= 146	σin=	0	σsv=	1150	Wmax/rel/lim=	0,52	0,20	2,80 cm	
Sez.N. 1195	12	6,80		3	388	885	-45	-13	-127	-0,07	7	159	56	1	7	0	222	1900	
IPE300	qn=	-262		6	-487	639	-1	2	-91	-0,26	9	115	1	0	5	2	126	1900	
Asta: 127	19	6,80		3	-85	-1169	45	-13	-480	-0,07	2	210	56	1	25	0	271	1900	
Instab.:l=	677,0	β¹l=		473,9	-504	895	3	=	3,39	lmd= 142	σin=	197	σsv=	697	Wmax/rel/lim=	0,39	0,13	2,71 cm	
Sez.N. 1195	19	6,80		3	1239	653	-88	-25	-65	0,01	23	117	109	2	3	0	249	1900	
IPE300	qn=	-262		4	-404	526	0	3	-4	-0,02	8	94	0	0	0	0	102	1900	
Asta: 128	26	6,80		3	749	-1082	88	-25	-431	0,01	14	194	109	2	23	0	320	1900	
Instab.:l=	700,0	β¹l=		490,0	-393	828	2	=	3,60	lmd= 146	σin=	178	σsv=	662	Wmax/rel/lim=	0,49	0,09	2,80 cm	
Sez.N. 1195	26	6,80		3	1560	660	-87	-25	-68	0,00	29	119	108	2	4	0	255	1900	
IPE300	qn=	-262		7	-382	543	-1	1	1	0,00	7	97	1	0	0	0	106	1900	
Asta: 129	33	6,80		3	1070	-1096	89	-25	-434	0,00	20	197	111	2	23	0	330	1900	
Instab.:l=	700,0	β¹l=		490,0	-382	814	1	=	3,60	lmd= 146	σin=	173	σsv=	648	Wmax/rel/lim=	0,52	0,10	2,80 cm	
Sez.N. 1195	33	6,80		3	1570	681	-102	-30	-73	0,01	29	122	126	3	4	0	278	1900	

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.	
IPE300 Asta: 130 Instab.:l=	qn= 40 700,0	-262 6,80 β¹l=	5 3 490,0	-407 1080 -393	518 -1111 844	0 106 1	0 -30 3,60	-2 -439 lmd= 146	0 0,01 σin=	0,00 20 180	93 200 σsv=	0 132 673	0 3 Wmax/rel/lim=	0 23 0,50	0 0 0,09	0 0 2,80	101 354 cm	1900	
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 131 Instab.:l=	40 qn= 47 700,0	6,80 -262 6,80 β¹l=	3 6 3 490,0	1356 -527 866 -545	785 688 -1307 942	-87 -1 101 3	-27 -2 -27 3,60	-116 91 -482 lmd= 146	0,02 0,26 0,02 σin=	25 10 16 210	141 124 235 σsv=	107 1 125 760	3 0 3 Wmax/rel/lim=	6 5 26 0,45	0 2 0 0,15	274 135 379 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 132 Instab.:l=	11 qn= 18 677,0	5,80 -231 5,80 β¹l=	5 4 4 473,9	-1357 -1554 -1554 -1554	-651 494 -1130 847	0 0 0 0	0 0 0 5,03	728 -89 -870 lmd= 176	0,00 0,00 0,00 σin=	35 40 40 463	201 152 348 σsv=	0 0 0 1373	0 0 0 Wmax/rel/lim=	55 7 66 0,32	0 0 0 0,20	254 193 405 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 133 Instab.:l=	18 qn= 25 700,0	5,80 -231 5,80 β¹l=	3 4 4 490,0	-38 -728 -728 -728	-926 486 -1049 787	-9 0 0 0	-3 0 -842 5,34	805 -35 -842 lmd= 182	0,00 0,00 0,00 σin=	1 19 19 343	285 150 323 σsv=	20 0 0 1226	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 3 64 0,34	61 0 0 0,19	324 169 360 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 134 Instab.:l=	25 qn= 32 700,0	5,80 -231 5,80 β¹l=	3 2 2 490,0	132 -792 -792 -792	-981 474 -964 723	-7 0 0 0	-2 0 -814 5,34	821 -7 -814 lmd= 182	0,00 0,00 0,00 σin=	3 20 20 332	303 146 297 σsv=	16 0 0 1143	0 0 0 Wmax/rel/lim=	62 1 62 0,33	0 0 0 0,18	339 166 335 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 135 Instab.:l=	32 qn= 39 700,0	5,80 -231 5,80 β¹l=	3 5 2 490,0	-116 -721 -829 -721	-1037 485 -941 785	-9 0 0 0	-3 0 -808 5,34	837 34 -808 lmd= 182	0,00 0,00 0,00 σin=	3 18 21 341	320 149 290 σsv=	19 0 0 1223	0 0 0 Wmax/rel/lim=	64 3 61 0,33	0 0 0 0,19	359 168 329 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 136 Instab.:l=	39 qn= 46 700,0	5,80 -231 5,80 β¹l=	5 5 4 490,0	-1699 -1699 -1493 -1699	-1188 530 -703 891	0 0 0 0	0 0 -755 5,34	895 87 -755 lmd= 182	0,00 0,00 0,00 σin=	43 43 38 509	366 163 217 σsv=	0 0 0 1508	0 0 0 Wmax/rel/lim=	68 7 57 0,39	0 0 0 0,23	426 207 274 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 137 Instab.:l=	46 qn= 79 200,0	5,80 -31 5,80 β¹l=	3 3 2 140,0	-16 -388 17 -16	-806 -388 0 604	173 53 67 77	120 120 -115 1,20	434 403 371 lmd= 52	0,42 0,42 0,50 σin=	0 0 0 350	249 120 0 σsv=	365 112 141 424	16 16 15 Wmax/rel/lim=	33 31 28 0,84	4 4 5 0,06	618 240 153 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 138 Instab.:l=	46 qn= 86 200,0	5,80 -31 5,80 β¹l=	3 3 3 140,0	-20 -20 -20 -20	-803 -386 0 602	-186 -54 79 80	-132 -132 -132 1,20	432 401 371 lmd= 52	-0,39 -0,39 -0,39 σin=	1 1 1 356	248 119 0 σsv=	393 113 167 430	18 18 18 Wmax/rel/lim=	33 30 28 0,84	4 4 4 0,06	644 240 176 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 139 Instab.:l=	39 qn= 85 200,0	5,80 -31 5,80 β¹l=	3 3 3 140,0	15 15 15 -10	-2088 -1028 0 1564	-126 -22 82 47	-104 -104 -104 1,20	1075 1044 1013 lmd= 52	0,18 0,18 0,18 σin=	0 0 0 582	644 317 0 σsv=	266 46 174 775	14 14 14 Wmax/rel/lim=	82 79 77 0,72	2 2 2 0,07	921 390 221 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 140 Instab.:l=	39 qn= 78 200,0	5,80 -31 5,80 β¹l=	3 2 3 140,0	8 -10 8 -10	-2082 -1027 0 1564	123 -20 -83 47	103 -97 103 1,20	1072 1043 1010 lmd= 52	-0,16 -0,10 -0,16 σin=	0 0 0 582	642 317 0 σsv=	260 42 175 775	14 13 14 Wmax/rel/lim=	81 79 77 0,71	2 1 2 0,07	913 385 222 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 141 Instab.:l=	32 qn= 77 200,0	5,80 -31 5,80 β¹l=	4 4 3 140,0	0 0 8 -7	-1869 -919 0 1401	48 9 -34 15	39 39 39 1,20	965 935 904 lmd= 52	0,02 0,02 -0,03 σin=	0 0 0 465	576 283 0 σsv=	101 19 72 637	5 5 5 Wmax/rel/lim=	73 71 69 0,64	0 0 0 0,06	689 326 140 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 142 Instab.:l=	32 qn= 84 200,0	5,80 -31 5,80 β¹l=	4 3 4 140,0	0 6 0 -7	-1869 -918 0 1401	-48 -10 30 15	-39 -25 -39 1,20	965 933 904 lmd= 52	-0,02 0,03 -0,02 σin=	0 0 0 465	576 283 0 σsv=	101 21 64 637	5 3 5 Wmax/rel/lim=	73 71 69 0,70	0 0 0 0,06	689 328 135 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 143 Instab.:l=	25 qn= 83 200,0	5,80 -31 5,80 β¹l=	5 5 3 140,0	0 0 8 -7	-1881 -925 0 1410	48 9 -34 15	39 39 40 1,20	971 941 911 lmd= 52	0,02 0,02 0,02 σin=	0 0 0 467	580 285 0 σsv=	101 19 73 641	5 5 5 Wmax/rel/lim=	74 71 69 0,70	0 0 0 0,06	693 328 141 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 144 Instab.:l=	25 qn= 76 200,0	5,80 -31 5,80 β¹l=	5 3 5 140,0	0 6 0 -7	-1881 -924 0 1410	-48 -10 30 15	-39 -26 -39 1,20	971 939 910 lmd= 52	-0,02 -0,02 -0,02 σin=	0 0 0 467	580 285 0 σsv=	101 21 64 641	5 3 5 Wmax/rel/lim=	74 71 69 0,63	0 0 0 0,06	693 330 136 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 145 Instab.:l=	18 qn= 75 200,0	5,80 -31 5,80 β¹l=	3 3 3 140,0	16 16 16 -11	-2046 -1007 0 1532	-126 -22 83 47	-105 -105 -105 1,20	1054 1023 992 lmd= 52	0,08 0,08 0,08 σin=	0 0 0 572	631 311 0 σsv=	268 46 176 761	14 14 14 Wmax/rel/lim=	80 78 75 0,65	1 1 1 0,07	910 382 220 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 146 Instab.:l=	18 qn= 82 200,0	5,80 -31 5,80 β¹l=	3 2 3 140,0	8 -11 8 -11	-2039 -1006 0 1532	123 -20 -83 47	103 -98 103 1,20	1050 1021 989 lmd= 52	-0,07 -0,09 -0,07 σin=	0 0 0 572	629 310 0 σsv=	261 42 176 761	14 13 14 Wmax/rel/lim=	80 78 75 0,72	1 1 1 0,07	900 377 220 cm	1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 147 Instab.:l=	81 qn= -31 200,0	5,80 -31 5,80 β¹l=	2 3 3 140,0	18 -17 18 -17	0 -374 0 -374	-68 -51 -68 -51	-115 118 -115 118	-358 -389 -358 -389	0,44 0,45 0,44 0,45	0 0 0 0	0 115 0 109	143 16 15 16	15 30 27 30	27 5 27 5	5 5 5 5	154 232 154 232	1900		

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.	
Asta: 147	11	5,80		3	-17	-779	-169	118	-420	0,45	0	240	359	16	32	5	602	1900	
Instab.:l=	200,0	β*l=		140,0	-17	584	75	= 1,20	lmd= 52	σin=	339	σsv=	411	Wmax/rel/lim=	0,58	0,05	0,80	cm	
Sez.N. 1191	11	5,80		3	-21	-775	-183	-131	418	-0,43	1	239	387	17	32	4	630	1900	
IPE240 qn=	-31			3	-21	-372	-52	-131	388	-0,43	1	115	109	17	29	4	232	1900	
Asta: 148	74	5,80		3	-21	0	79	-131	357	-0,43	1	0	168	17	27	4	177	1900	
Instab.:l=	200,0	β*l=		140,0	-21	582	78	= 1,20	lmd= 52	σin=	345	σsv=	417	Wmax/rel/lim=	0,53	0,05	0,80	cm	
Sez.N. 1195	45	5,05		3	-561	-501	54	17	356	1,50	10	90	67	2	19	10	175	1900	
IPE300 qn=	-42			6	-748	535	0	-1	156	2,35	14	96	0	0	8	16	118	1900	
Asta: 149	69	5,05		2	-435	300	111	-80	187	2,31	8	54	137	8	10	16	204	1900	
Instab.:l=	245,3	β*l=		171,7	-748	686	1	= 1,19	lmd= 51	σin=	141	σsv=	201	Wmax/rel/lim=	1,91	0,02	0,98	cm	
Sez.N. 1195	69	5,05		5	-793	664	-11	-18	-49	4,45	15	119	14	2	3	31	159	1900	
IPE300 qn=	-42			2	-444	279	102	-22	-44	-0,01	8	50	126	2	2	0	185	1900	
Asta: 150	70	5,05		2	-444	202	127	-22	-92	-0,01	8	36	158	2	5	0	202	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	-444	301	106	= 1,16	lmd= 49	σin=	196	σsv=	218	Wmax/rel/lim=	1,59	0,06	0,93	cm	
Sez.N. 1195	46	5,05		3	-711	-875	380	212	467	2,06	13	157	472	21	25	14	645	1900	
IPE300 qn=	-42			3	-711	-349	127	212	416	2,06	13	63	157	21	22	14	241	1900	
Asta: 151	71	5,05		2	-430	200	183	-210	272	2,43	8	36	227	20	14	17	279	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	-711	656	181	= 1,16	lmd= 49	σin=	359	σsv=	408	Wmax/rel/lim=	0,79	0,08	0,93	cm	
Sez.N. 1195	71	5,05		3	-640	99	142	144	188	-0,03	12	18	177	14	10	0	208	1900	
IPE300 qn=	-42			2	-444	282	101	22	41	0,01	8	51	125	2	2	0	184	1900	
Asta: 152	72	5,05		3	-640	422	-195	144	89	-0,03	12	76	242	14	5	0	331	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	-444	301	106	= 1,16	lmd= 49	σin=	196	σsv=	218	Wmax/rel/lim=	1,48	0,06	0,93	cm	
Sez.N. 1195	10	5,05		3	-250	-95	-128	-151	245	-2,58	5	17	159	15	13	18	189	1900	
IPE300 qn=	-42			6	-780	531	-1	0	149	-2,10	15	95	1	0	8	14	117	1900	
Asta: 153	93	5,05		3	-250	378	241	-151	141	-2,58	5	68	300	15	7	18	377	1900	
Instab.:l=	245,3	β*l=		171,7	-250	284	97	= 1,19	lmd= 51	σin=	177	σsv=	202	Wmax/rel/lim=	1,59	0,04	0,98	cm	
Sez.N. 1195	93	5,05		3	-248	380	234	44	-33	-0,02	5	68	290	4	2	0	363	1900	
IPE300 qn=	-42			3	-248	311	181	44	-83	-0,02	5	56	225	4	4	0	286	1900	
Asta: 154	94	5,05		2	-584	196	-131	27	-101	0,00	11	35	162	3	5	0	208	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	-248	380	193	= 1,16	lmd= 49	σin=	313	σsv=	342	Wmax/rel/lim=	1,59	0,10	0,93	cm	
Sez.N. 1195	11	5,05		2	-571	-562	284	199	373	-2,17	11	101	353	19	20	15	468	1900	
IPE300 qn=	-42			5	-755	-357	20	18	703	-6,01	14	64	25	2	37	41	171	1900	
Asta: 155	95	5,05		3	-283	203	224	-169	231	-2,12	5	36	278	16	12	15	324	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	-755	918	24	= 1,16	lmd= 49	σin=	211	σsv=	280	Wmax/rel/lim=	0,31	0,04	0,93	cm	
Sez.N. 1195	95	5,05		3	-332	205	390	192	57	-0,04	6	37	484	19	3	0	528	1900	
IPE300 qn=	-42			3	-332	243	161	192	7	-0,04	6	44	200	19	0	0	252	1900	
Asta: 156	96	5,05		4	-824	654	11	-18	51	3,97	15	117	14	2	3	27	156	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	-332	243	211	= 1,16	lmd= 49	σin=	313	σsv=	331	Wmax/rel/lim=	1,49	0,09	0,93	cm	
Sez.N. 1195	17	5,05		3	-188	-744	-138	-144	609	0,07	4	134	172	14	32	1	314	1900	
IPE300 qn=	-42			5	1125	264	-11	-32	641	0,45	21	47	13	3	34	3	104	1900	
Asta: 157	97	5,05		3	-188	623	215	-144	505	0,07	4	112	267	14	27	1	386	1900	
Instab.:l=	245,3	β*l=		171,7	-188	558	86	= 1,19	lmd= 51	σin=	211	σsv=	261	Wmax/rel/lim=	1,60	0,03	0,98	cm	
Sez.N. 1195	97	5,05		3	-198	621	240	93	2	-0,01	4	111	298	9	0	0	413	1900	
IPE300 qn=	-42			3	-198	593	129	93	-48	-0,01	4	106	160	9	3	0	270	1900	
Asta: 158	98	5,05		4	1163	1112	-37	24	-12	0,95	22	200	46	2	1	7	267	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	-198	621	153	= 1,16	lmd= 49	σin=	306	σsv=	352	Wmax/rel/lim=	1,60	0,08	0,93	cm	
Sez.N. 1195	18	5,05		5	1124	-2466	33	16	1584	1,40	21	443	41	2	84	10	530	1900	
IPE300 qn=	-42			5	1124	-609	19	16	1533	1,40	21	109	23	2	81	10	220	1900	
Asta: 159	99	5,05		4	1162	1114	-12	-9	1482	1,54	22	200	15	1	78	11	283	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	-331	965	59	= 1,16	lmd= 49	σin=	254	σsv=	326	Wmax/rel/lim=	0,36	0,03	0,93	cm	
Sez.N. 1195	99	5,05		3	-337	400	431	267	171	-0,01	6	72	535	26	9	0	615	1900	
IPE300 qn=	-42			3	-337	574	112	267	121	-0,01	6	103	140	26	6	0	253	1900	
Asta: 160	100	5,05		3	-337	685	-193	267	73	-0,01	6	123	239	26	4	0	371	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	-337	685	181	= 1,16	lmd= 49	σin=	356	σsv=	407	Wmax/rel/lim=	1,50	0,08	0,93	cm	
Sez.N. 1195	24	5,05		3	-292	-606	-49	-76	542	-0,60	5	109	61	7	29	4	184	1900	
IPE300 qn=	-42			6	330	587	2	7	460	-0,17	6	105	3	1	24	1	123	1900	
Asta: 161	101	5,05		3	-292	597	137	-76	438	-0,60	5	107	171	7	23	4	287	1900	
Instab.:l=	245,3	β*l=		171,7	330	847	4	= 1,19	lmd= 51	σin=	0	σsv=	227	Wmax/rel/lim=	1,61	0,03	0,98	cm	
Sez.N. 1195	101	5,05		3	-296	597	210	96	-9	0,00	5	107	260	9	0	0	374	1900	
IPE300 qn=	-42			3	-296	557	95	96	-59	0,00	5	100	118	9	3	0	224	1900	
Asta: 162	102	5,05		4	255	994	-35	23	-83	-0,32	5	178	44	2	4	2	227	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	-296	597	120	= 1,16	lmd= 49	σin=	263	σsv=	307	Wmax/rel/lim=	1,60	0,06	0,93	cm	
Sez.N. 1195	25	5,05		7	290	-2569	-5	-4	1544	-0,47	5	461	6	0	82	3	495	1900	
IPE300 qn=	-42			7	290	-760	0	-4	1493	-0,47	5	136	0	0	79	3	201	1900	
Asta: 163	103	5,05		6	217	1071	-6	6	1335	-0,48	4	192	7	1	71	3	240	1900	
Instab.:l=	233,3	β*l=		163,3	290	1927	2	= 1,16	lmd= 49	σin=	0	σsv=	491	Wmax/rel/lim=	0,45	0,04	0,93	cm	
Sez.N. 1195	103	5,05		3	-382	365	394	265	155	0,00	7	66	490	26	8	0	564	1900	
IPE300 qn=	-42			4	255	1063	-7	-23	33	0,32	5	191	9	2	2	2	204	1900	
Asta: 164	104	5,05		3	-382	611	-224	265	56	0,00	7	110	278	26	3	0	398	1900	

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My}	τ_x (kg/cmq)	τ_y	τ_{Mt}	σ_{id}	$\sigma_{amm.}$
Instab.:l=	233,3	$\beta^*l=$	163,3		-382	611	158	= 1,16	lmd= 49	$\sigma_{in}= 314$	$\sigma_{sv}= 360$			Wmax/rel/lim=	1,49	0,06	0,93	cm
Sez.N. 1195	31	5,05	2	-276	-574	-23	-20	523	0,22	5	103	28	2	28	2	145	1900	
IPE300	qn=	-42	6	330	590	-2	-6	453	0,19	6	106	3	1	24	1	123	1900	
Asta: 165	105	5,05	5	251	1065	31	-33	459	0,16	5	191	39	3	24	1	239	1900	
Instab.:l=	245,3	$\beta^*l=$	171,7	330	843	4	= 1,19	lmd= 51	$\sigma_{in}= 0$	$\sigma_{sv}= 226$				Wmax/rel/lim=	1,67	0,03	0,98	cm
Sez.N. 1195	105	5,05	3	-297	600	179	99	-13	0,00	6	108	223	10	1	0	336	1900	
IPE300	qn=	-42	5	251	1053	8	-23	-35	0,37	5	189	10	2	2	3	204	1900	
Asta: 166	106	5,05	5	251	986	35	-23	-83	0,37	5	177	44	2	4	3	226	1900	
Instab.:l=	233,3	$\beta^*l=$	163,3	310	1125	1	= 1,16	lmd= 49	$\sigma_{in}= 0$	$\sigma_{sv}= 286$				Wmax/rel/lim=	1,60	0,04	0,93	cm
Sez.N. 1195	32	5,05	3	-375	-1129	279	160	690	0,07	7	203	347	16	37	0	560	1900	
IPE300	qn=	-42	7	289	-762	0	4	1484	0,55	5	137	0	0	79	4	202	1900	
Asta: 167	107	5,05	6	211	1066	5	-5	1321	0,55	4	191	6	0	70	4	239	1900	
Instab.:l=	233,3	$\beta^*l=$	163,3	289	1920	2	= 1,16	lmd= 49	$\sigma_{in}= 0$	$\sigma_{sv}= 489$				Wmax/rel/lim=	0,56	0,06	0,93	cm
Sez.N. 1195	107	5,05	3	-381	367	353	258	148	0,00	7	66	439	25	8	0	513	1900	
IPE300	qn=	-42	5	251	1055	7	23	33	-0,37	5	189	9	2	2	3	203	1900	
Asta: 168	108	5,05	3	-381	598	-250	258	50	0,00	7	107	311	25	3	0	427	1900	
Instab.:l=	233,3	$\beta^*l=$	163,3	-381	598	141	= 1,16	lmd= 49	$\sigma_{in}= 291$	$\sigma_{sv}= 336$				Wmax/rel/lim=	1,49	0,04	0,93	cm
Sez.N. 1195	38	5,05	2	-105	-694	-92	-75	594	-0,52	2	125	115	7	31	4	249	1900	
IPE300	qn=	-42	6	1184	349	-2	-7	617	-0,60	22	63	2	1	33	4	108	1900	
Asta: 169	109	5,05	5	1143	1054	33	-35	599	-0,62	21	189	41	3	32	4	259	1900	
Instab.:l=	245,3	$\beta^*l=$	171,7	-120	507	45	= 1,19	lmd= 51	$\sigma_{in}= 150$	$\sigma_{sv}= 195$				Wmax/rel/lim=	1,79	0,02	0,98	cm
Sez.N. 1195	109	5,05	3	-121	674	144	98	-25	-0,01	2	121	179	9	1	0	303	1900	
IPE300	qn=	-42	5	1143	1122	9	-24	34	-1,19	21	201	11	2	2	8	235	1900	
Asta: 170	110	5,05	5	1143	1134	36	-24	-14	-1,19	21	204	45	2	1	8	271	1900	
Instab.:l=	233,3	$\beta^*l=$	163,3	-121	674	58	= 1,16	lmd= 49	$\sigma_{in}= 195$	$\sigma_{sv}= 246$				Wmax/rel/lim=	1,60	0,04	0,93	cm
Sez.N. 1195	39	5,05	3	-136	-1190	392	241	743	-0,78	3	214	486	23	39	5	707	1900	
IPE300	qn=	-42	5	1143	-621	17	9	1564	-1,91	21	112	22	1	83	13	227	1900	
Asta: 171	111	5,05	3	-136	429	-172	241	645	-0,78	3	77	213	23	34	5	301	1900	
Instab.:l=	233,3	$\beta^*l=$	163,3	-136	893	166	= 1,16	lmd= 49	$\sigma_{in}= 370$	$\sigma_{sv}= 437$				Wmax/rel/lim=	0,68	0,07	0,93	cm
Sez.N. 1195	111	5,05	3	-141	428	309	249	130	-0,01	3	77	384	24	7	0	465	1900	
IPE300	qn=	-42	5	1143	1120	8	24	-37	1,19	21	201	10	2	2	8	233	1900	
Asta: 172	112	5,05	3	-141	617	-273	249	32	-0,01	3	111	339	24	2	0	454	1900	
Instab.:l=	233,3	$\beta^*l=$	163,3	-141	617	124	= 1,16	lmd= 49	$\sigma_{in}= 267$	$\sigma_{sv}= 314$				Wmax/rel/lim=	1,48	0,04	0,93	cm
Sez.N. 1933	69	5,05	3	60	-2	-69	-19	181	-1,11	3	2	106	3	18	1	115	1600	
150x100x4	qn=	-65	2	58	231	4	9	-47	-1,48	3	284	6	1	5	1	293	1600	
Asta: 173	109	5,05	3	-115	-332	61	-19	-275	-1,11	6	407	93	3	27	1	508	1600	
Instab.:l=	700,0	$\beta^*l=$	490,0	-115	249	28	= 2,01	lmd= 119	$\sigma_{in}= 361$	$\sigma_{sv}= 0$				Wmax/rel/lim=	1,04	0,82	2,80	cm
Sez.N. 1933	70	5,05	3	-149	-2	-74	-22	181	2,21	8	3	113	3	18	2	128	1600	
150x100x4	qn=	-190	4	9	672	-1	-5	-138	2,98	0	824	1	1	14	3	826	1600	
Asta: 174	110	5,05	4	9	-974	18	-5	-803	2,98	0	1195	27	1	80	3	1231	1600	
Instab.:l=	700,0	$\beta^*l=$	490,0	-324	249	32	= 2,01	lmd= 119	$\sigma_{in}= 392$	$\sigma_{sv}= 0$				Wmax/rel/lim=	2,51	2,32	2,80	cm
Sez.N. 1933	110	5,05	4	15	-971	-16	-4	699	-0,13	1	1191	25	1	70	0	1222	1600	
150x100x4	qn=	-190	7	18	312	0	-2	34	-0,37	1	382	0	0	3	0	383	1600	
Asta: 175	106	5,05	4	15	-734	16	-4	-631	-0,13	1	901	24	1	63	0	932	1600	
Instab.:l=	700,0	$\beta^*l=$	490,0	-524	249	46	= 2,01	lmd= 119	$\sigma_{in}= 437$	$\sigma_{sv}= 0$				Wmax/rel/lim=	0,82	0,57	2,80	cm
Sez.N. 1933	109	5,05	3	-35	-331	-64	-18	239	0,25	2	406	98	2	24	0	507	1600	
150x100x4	qn=	-65	2	132	107	3	4	11	0,29	7	131	4	0	1	0	142	1600	
Asta: 176	105	5,05	3	-210	-253	58	-18	-217	0,25	11	310	90	2	22	0	412	1600	
Instab.:l=	700,0	$\beta^*l=$	490,0	-210	248	26	= 2,01	lmd= 119	$\sigma_{in}= 368$	$\sigma_{sv}= 0$				Wmax/rel/lim=	0,49	0,20	2,80	cm
Sez.N. 1933	105	5,05	3	-85	-252	-46	-12	227	-0,04	4	309	70	2	23	0	386	1600	
150x100x4	qn=	-65	3	-173	144	-3	-12	-1	-0,04	9	177	4	2	0	0	190	1600	
Asta: 177	101	5,05	3	-260	-257	41	-12	-228	-0,04	14	315	62	2	23	0	392	1600	
Instab.:l=	700,0	$\beta^*l=$	490,0	-260	192	18	= 2,01	lmd= 119	$\sigma_{in}= 293$	$\sigma_{sv}= 0$				Wmax/rel/lim=	0,67	0,37	2,80	cm
Sez.N. 1933	106	5,05	4	17	-735	-16	-4	663	0,05	1	902	24	1	66	0	934	1600	
150x100x4	qn=	-190	7	20	422	0	0	-2	0,07	1	518	0	0	0	0	519	1600	
Asta: 178	102	5,05	5	16	-749	-16	4	-667	0,05	1	919	24	1	67	0	951	1600	
Instab.:l=	700,0	$\beta^*l=$	490,0	-637	193	53	= 2,01	lmd= 119	$\sigma_{in}= 392$	$\sigma_{sv}= 0$				Wmax/rel/lim=	1,34	1,09	2,80	cm
Sez.N. 1933	102	5,05	5	14	-748	16	4	640	-0,10	1	918	25	1	64	0	949	1600	
150x100x4	qn=	-190	4	18	326	0	-4	-26	-0,13	1	400	0	1	3	0	401	1600	
Asta: 179	98	5,05	5	14	-928	-16	4	-691	-0,10	1	1139	25	1	69	0	1170	1600	
Instab.:l=	700,0	$\beta^*l=$	490,0	-664	238	62	= 2,01	lmd= 119	$\sigma_{in}= 466$	$\sigma_{sv}= 0$				Wmax/rel/lim=	0,88	0,63	2,80	cm
Sez.N. 1933	101	5,05	3	-88	-256	-32	-8	219	-0,27	5	314	48	1	22	0	369	1600	
150x100x4	qn=	-65	3	-175	112	-3	-8	-9	-0,27	9	137	4	1	1	0	150	1600	
Asta: 180	97	5,05	3	-263	-318	26	-8	-237	-0,27	14	390	40	1	24	0	446	1600	
Instab.:l=	700,0	$\beta^*l=$	490,0	-263	239	13	= 2,01	lmd= 119	$\sigma_{in}= 342$	$\sigma_{sv}= 0$				Wmax/rel/lim=	0,51	0,22	2,80	cm
Sez.N. 1933	97	5,05	2	57	-318	-37	-12	267	1,53	3	390	57	2	27	1	453	1600	
150x100x4	qn=	-65	3	-110	213	-3	1	47	1,92	6	261	4	0	5	2	271	1600	
Asta: 181	93	5,05	2	57	-2	45	-12	-174	1,53	3	3	68	2	17	1	81	1600	
Instab.:l=	677,0	$\beta^*l=$	473,9	-195	239	4	= 1,94	lmd= 115	$\sigma_{in}= 320$	$\sigma_{sv}= 0$				Wmax/rel/lim=	0,92	0,70	2,71	cm

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 182 Instab.:l=	94 qn= 98 677,0	5,05 -190 5,05 β*l=	3 7 5 473,9	3 N.r	-264 11 8 -434	-2 619 -931 238	-177 1 -18 71	-50 1 6 =	174 -136 -779 1,94	-1,15 -2,99 -2,97 lmd= 115	14 1 0 450	3 759 1142 σsv=	271 2 28 0	7 0 1 Wmax/rel/lim=	17 14 78 2,17	1 3 3 1,99	289 762 1179 2,71	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 183 Instab.:l=	96 qn= 100 677,0	5,05 -65 5,05 β*l=	3 3 3 473,9	3 N.r	-95 -10 75 -95	-1 214 -316 237	-334 -7 320 133	-97 -97 -97 =	174 -47 -267 1,94	-1,04 -1,04 -1,04 lmd= 115	5 1 4 507	1 263 388 σsv=	511 11 490 0	14 14 14 Wmax/rel/lim=	17 5 27 0,92	1 1 1 0,73	518 275 883 2,71	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 184 Instab.:l=	104 qn= 100 700,0	5,05 -65 5,05 β*l=	3 3 3 490,0	3 N.r	-287 -200 -112 -287	-258 112 -315 236	-302 3 308 123	-87 -87 -87 =	220 -8 -236 2,01	0,17 0,17 0,17 lmd= 119	15 10 6 514	316 138 387 σsv=	463 4 471 0	12 12 12 Wmax/rel/lim=	22 1 24 0,64	0 0 0 0,37	795 154 865 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 185 Instab.:l=	104 qn= 108 700,0	5,05 -65 5,05 β*l=	3 3 3 490,0	3 N.r	-417 -330 -242 -417	-257 144 -252 193	-289 -3 284 116	-82 -82 -227 =	229 1 -227 lmd= 119	-0,01 -0,01 -0,01 σin=	22 17 13 464	315 177 309 σsv=	443 4 435 0	12 12 12 Wmax/rel/lim=	23 0 23 0,68	0 0 0 0,41	781 199 757 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 186 Instab.:l=	108 qn= 112 700,0	5,05 -65 5,05 β*l=	3 3 3 490,0	3 N.r	-331 -243 -156 -331	-251 107 -334 250	-275 -3 269 110	-78 -78 -78 =	216 -12 -240 2,01	-0,35 -0,35 -0,35 lmd= 119	17 13 8 516	307 131 409 σsv=	421 4 413 0	11 11 11 Wmax/rel/lim=	22 1 24 0,58	0 0 0 0,34	747 149 831 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 187 Instab.:l=	112 qn= 72 700,0	5,05 -65 5,05 β*l=	3 2 3 490,0	3 N.r	-201 58 -26 -201	-333 231 -3 250	-246 4 245 98	-70 -9 -70 =	275 47 -181 2,01	1,94 1,48 1,94 lmd= 119	10 3 1 482	409 284 4 σsv=	377 6 376 0	10 1 10 Wmax/rel/lim=	27 5 18 1,04	2 1 2 0,82	798 293 383 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 188 Instab.:l=	111 qn= 71 700,0	5,05 -190 5,05 β*l=	4 4 3 490,0	4 N.r	9 9 -68 -243	-974 672 -2 250	18 -1 258 103	5 5 -72 =	803 138 -181 2,01	-2,98 -2,98 -0,82 lmd= 119	0 0 4 494	1195 824 3 σsv=	27 1 395 0	1 14 10 Wmax/rel/lim=	80 3 18 2,51	3 3 1 2,32	1231 826 403 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 189 Instab.:l=	103 qn= 107 700,0	5,05 -190 5,05 β*l=	5 6 4 490,0	5 N.r	16 20 17 -486	-749 422 -735 193	-16 0 -16 86	-4 0 4 =	667 2 -663 2,01	-0,05 -0,07 -0,05 lmd= 119	1 1 1 427	919 518 902 σsv=	24 0 24 0	1 0 1 Wmax/rel/lim=	67 0 66 1,34	0 0 0 1,09	951 519 934 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 190 Instab.:l=	107 qn= 111 700,0	5,05 -190 5,05 β*l=	4 6 4 490,0	4 N.r	15 18 15 -410	-734 312 -971 249	16 312 -16 95	4 2 4 =	631 -34 -699 2,01	0,13 0,37 0,13 lmd= 119	1 1 1 501	901 382 1191 σsv=	24 0 25 0	1 0 1 Wmax/rel/lim=	63 3 70 0,82	0 0 0 0,57	932 383 1222 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 191 Instab.:l=	99 qn= 103 700,0	5,05 -190 5,05 β*l=	5 4 5 490,0	5 N.r	14 18 14 -471	-928 326 -748 238	-16 0 16 79	-4 4 -640 =	691 26 -640 2,01	0,10 0,13 0,10 lmd= 119	1 1 1 469	1139 400 918 σsv=	25 0 25 0	1 1 64 Wmax/rel/lim=	69 3 64 0,88	0 0 0 0,63	1170 401 949 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 192 Instab.:l=	95 qn= 99 677,0	5,05 -190 5,05 β*l=	3 6 5 473,9	3 N.r	-361 11 8 -361	-2 619 -931 238	-166 -1 -18 68	-49 -1 -6 =	174 -136 -779 1,94	2,54 2,99 2,97 lmd= 115	19 1 0 437	3 759 1142 σsv=	254 2 28 0	7 0 1 Wmax/rel/lim=	17 14 78 2,17	2 3 3 1,99	277 762 1179 2,71	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 193 Instab.:l=	8 qn= 116 175,3	7,00 -42 6,90 β*l=	3 2 2 122,7	3 N.r	703 -370 -373 -373	14 -81 -204 153	-43 -108 -229 129	-86 143 143 =	-91 -126 -162 1,09	0,60 0,60 0,60 lmd= 37	13 7 7 196	2 15 37 σsv=	53 134 285 207	8 14 14 Wmax/rel/lim=	5 7 9 3,37	4 4 4 0,03	72 158 330 0,70	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 194 Instab.:l=	12 qn= 117 175,3	6,80 -42 6,70 β*l=	2 4 2 122,7	2 N.r	-623 -240 -628 -242	-686 -1707 -308 2304	485 -15 -450 7	534 -11 534 =	253 964 179 1,09	-1,72 -10,17 -1,72 lmd= 37	12 4 12 428	123 306 55 σsv=	603 19 559 593	52 1 52 Wmax/rel/lim=	13 51 9 3,52	12 70 12 0,04	746 391 635 0,70	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 195 Instab.:l=	13 qn= 118 75,1	6,54 -42 6,50 β*l=	2 2 2 52,6	2 N.r	-433 -434 -435 -165	-332 -264 -201 1768	308 248 188 12	160 160 160 =	191 175 160 1,00	-0,59 -0,59 -0,59 lmd= 16	8 8 8 335	60 47 36 σsv=	383 308 234 462	15 15 15 Wmax/rel/lim=	10 9 8 3,75	4 4 4 0,01	452 365 280 0,30	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 196 Instab.:l=	15 qn= 119 175,3	7,00 -42 6,90 β*l=	7 7 6 122,7	7 N.r	-301 -303 -299 -305	67 -972 -1980 1489	-7 -3 -7 4	-5 -5 8 =	-1134 -1172 -1205 1,09	1,03 1,03 1,02 lmd= 37	6 6 6 279	12 175 355 σsv=	9 4 9 385	0 0 1 Wmax/rel/lim=	60 62 64 3,42	7 7 7 0,02	119 220 390 0,70	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 197 Instab.:l=	19 qn= 120 175,3	6,80 -42 6,70 β*l=	7 4 2 122,7	7 N.r	1405 1387 -395 1400	-4413 -2767 -317 3701	-19 -11 -259 8	-18 -21 303 =	1811 1734 246 1,09	2,92 2,94 0,76 lmd= 37	26 26 7 0	792 497 57 σsv=	24 14 321 930	2 2 29 Wmax/rel/lim=	96 92 13 3,53	20 20 5 0,06	866 570 390 0,70	1900 1900 1900 cm	
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 198 Instab.:l=	20 qn= 121 75,1	6,54 -42 6,50 β*l=	4 4 4 52,6	4 N.r	313 312 311 304	-4682 -3954 -3233 4684	10 8 6 6	5 5 5 =	1944 1929 1913 1,00	1,63 1,63 1,63 lmd= 16	6 6 6 0	840 710 580 σsv=	12 10 7 1177	0 0 0 Wmax/rel/lim=	103 102 101 3,65	11 11 11 0,02	881 751 625 0,30	1900 1900 1900 cm	

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.
Sez.N. 1195	22	7,00		7	-51	-3	-10	-8	-1003	-0,43	1	0	12	1	53	3	98	1900
IPE300	qn=	-42		7	-53	-924	-3	-8	-1041	-0,43	1	166	3	1	55	3	198	1900
Asta: 199	122	6,90		6	-70	-1822	-6	7	-1075	-0,44	1	327	7	1	57	3	351	1900
Instab.:l=	175,3	β*l=		122,7	-55	1370	4	=	1,09	lmd=	37	σin=	252	σsv=	351	Wmax/rel/lim=	3,41	0,02 0,70 cm
Sez.N. 1195	26	6,80		7	802	-4584	-14	-14	1811	-1,00	15	823	17	1	96	7	873	1900
IPE300	qn=	-42		7	800	-2967	-2	-14	1773	-1,00	15	533	2	1	94	7	577	1900
Asta: 200	123	6,70		3	269	-188	-452	573	382	0,17	5	34	562	56	20	1	609	1900
Instab.:l=	175,3	β*l=		122,7	798	3922	6	=	0,00	lmd=	0	σin=	0	σsv=	986	Wmax/rel/lim=	3,51	0,07 0,70 cm
Sez.N. 1195	27	6,54		5	93	-4179	-10	-7	1721	-0,51	2	750	13	1	91	4	782	1900
IPE300	qn=	-42		5	92	-3536	-8	-7	1705	-0,51	2	635	10	1	90	4	666	1900
Asta: 201	124	6,50		5	91	-2899	-5	-7	1689	-0,51	2	520	6	1	89	4	552	1900
Instab.:l=	75,1	β*l=		52,6	101	4182	5	=	0,00	lmd=	0	σin=	0	σsv=	1051	Wmax/rel/lim=	3,54	0,01 0,30 cm
Sez.N. 1195	29	7,00		7	-50	-5	7	5	-997	0,47	1	1	8	0	53	3	98	1900
IPE300	qn=	-42		7	-52	-921	2	5	-1035	0,47	1	165	3	0	55	3	197	1900
Asta: 202	125	6,90		6	-69	-1813	6	-7	-1068	0,48	1	325	7	1	57	3	350	1900
Instab.:l=	175,3	β*l=		122,7	-54	1363	3	=	1,09	lmd=	37	σin=	250	σsv=	347	Wmax/rel/lim=	3,41	0,02 0,70 cm
Sez.N. 1195	33	6,80		3	271	-893	752	788	443	0,72	5	160	934	76	23	5	1109	1900
IPE300	qn=	-42		7	795	-2953	1	10	1763	1,13	15	530	2	1	93	8	574	1900
Asta: 203	126	6,70		3	267	-181	-629	788	369	0,72	5	33	781	76	20	5	831	1900
Instab.:l=	175,3	β*l=		122,7	793	3903	4	=	0,00	lmd=	0	σin=	0	σsv=	981	Wmax/rel/lim=	3,49	0,07 0,70 cm
Sez.N. 1195	34	6,54		4	92	-4145	9	6	1706	0,59	2	744	12	1	90	4	775	1900
IPE300	qn=	-42		4	91	-3507	7	6	1691	0,59	2	630	9	1	90	4	660	1900
Asta: 204	127	6,50		4	91	-2876	5	6	1675	0,59	2	516	6	1	89	4	548	1900
Instab.:l=	75,1	β*l=		52,6	101	4148	5	=	0,00	lmd=	0	σin=	0	σsv=	1042	Wmax/rel/lim=	3,43	0,01 0,30 cm
Sez.N. 1195	36	7,00		7	-296	69	7	5	-1158	-1,18	5	12	9	0	61	8	123	1900
IPE300	qn=	-42		7	-298	-992	3	5	-1196	-1,18	6	178	3	0	63	8	224	1900
Asta: 205	128	6,90		6	-295	-2020	6	-7	-1229	-1,18	5	363	8	1	65	8	397	1900
Instab.:l=	175,3	β*l=		122,7	-300	1519	4	=	1,09	lmd=	37	σin=	283	σsv=	392	Wmax/rel/lim=	3,42	0,03 0,70 cm
Sez.N. 1195	40	6,80		3	1320	-849	957	1012	453	-0,41	25	152	1188	98	24	3	1376	1900
IPE300	qn=	-42		5	1389	-2843	10	20	1779	-3,55	26	510	13	2	94	24	586	1900
Asta: 206	129	6,70		3	1316	-120	-817	1012	379	-0,41	24	21	1015	98	20	3	1076	1900
Instab.:l=	175,3	β*l=		122,7	1403	3805	7	=	1,09	lmd=	37	σin=	0	σsv=	956	Wmax/rel/lim=	3,48	0,06 0,70 cm
Sez.N. 1195	41	6,54		5	310	-4780	-10	-5	1984	-2,07	6	858	13	1	105	14	901	1900
IPE300	qn=	-42		5	309	-4038	-9	-5	1968	-2,07	6	725	11	1	104	14	769	1900
Asta: 207	130	6,50		5	308	-3301	-7	-5	1952	-2,07	6	593	8	1	103	14	640	1900
Instab.:l=	75,1	β*l=		52,6	301	4782	7	=	1,00	lmd=	16	σin=	0	σsv=	1202	Wmax/rel/lim=	3,33	0,02 0,30 cm
Sez.N. 1195	43	7,00		5	178	-19	-20	-29	-432	2,58	3	3	25	3	23	18	77	1900
IPE300	qn=	-42		3	186	-84	-181	172	-130	-0,53	3	15	225	17	7	4	246	1900
Asta: 208	131	6,90		3	184	-210	-327	172	-166	-0,53	3	38	407	17	9	4	449	1900
Instab.:l=	175,3	β*l=		122,7	-362	158	127	=	1,09	lmd=	37	σin=	194	σsv=	205	Wmax/rel/lim=	3,40	0,05 0,70 cm
Sez.N. 1195	47	6,80		3	134	-866	1095	1156	477	2,55	2	155	1360	112	25	18	1535	1900
IPE300	qn=	-42		5	-213	-1737	16	10	983	11,41	4	312	19	1	52	78	404	1900
Asta: 209	132	6,70		3	129	-94	-931	1156	403	2,55	2	17	1157	112	21	18	1197	1900
Instab.:l=	175,3	β*l=		122,7	-214	2347	8	=	1,09	lmd=	37	σin=	435	σsv=	603	Wmax/rel/lim=	3,50	0,06 0,70 cm
Sez.N. 1195	48	6,54		3	7	-345	476	241	197	2,76	0	62	591	23	10	19	657	1900
IPE300	qn=	-42		3	7	-274	385	241	181	2,76	0	49	479	23	10	19	533	1900
Asta: 210	133	6,50		3	6	-209	295	241	165	2,76	0	37	366	23	9	19	410	1900
Instab.:l=	75,1	β*l=		52,6	-157	1831	12	=	1,00	lmd=	16	σin=	346	σsv=	478	Wmax/rel/lim=	3,19	0,02 0,30 cm
Sez.N. 1195	57	7,00		4	185	-20	-19	-28	-416	2,16	3	4	24	3	22	15	71	1900
IPE300	qn=	-42		3	303	-83	-149	154	-128	-0,53	6	15	185	15	7	4	208	1900
Asta: 211	137	6,90		3	301	-207	-280	154	-163	-0,53	6	37	347	15	9	4	391	1900
Instab.:l=	175,3	β*l=		122,7	-373	153	129	=	1,09	lmd=	37	σin=	196	σsv=	207	Wmax/rel/lim=	1,97	0,04 0,70 cm
Sez.N. 1195	10	6,80		3	293	-744	838	891	393	2,10	5	134	1040	86	21	14	1192	1900
IPE300	qn=	-42		4	-240	-1707	15	11	964	10,17	4	306	19	1	51	70	391	1900
Asta: 212	138	6,70		3	289	-120	-724	891	319	2,10	5	21	899	86	17	14	942	1900
Instab.:l=	175,3	β*l=		122,7	-242	2304	7	=	1,09	lmd=	37	σin=	428	σsv=	593	Wmax/rel/lim=	2,04	0,04 0,70 cm
Sez.N. 1195	9	6,54		3	175	-339	398	203	195	2,13	3	61	494	20	10	15	562	1900
IPE300	qn=	-42		3	175	-268	322	203	179	2,13	3	48	400	20	9	15	455	1900
Asta: 213	139	6,50		3	174	-204	246	203	163	2,13	3	37	305	20	9	15	350	1900
Instab.:l=	75,1	β*l=		52,6	-165	1768	12	=	1,00	lmd=	16	σin=	335	σsv=	462	Wmax/rel/lim=	1,78	0,02 0,30 cm
Sez.N. 1195	59	7,00		6	-301	67	7	5	-1134	-1,03	6	12	9	0	60	7	119	1900
IPE300	qn=	-42		6	-303	-972	3	5	-1172	-1,03	6	175	4	0	62	7	220	1900
Asta: 214	140	6,90		7	-299	-1980	7	-8	-1205	-1,02	6	355	9	1	64	7	390	1900
Instab.:l=	175,3	β*l=		122,7	-305	1489	4	=	1,09	lmd=	37	σin=	279	σsv=	385	Wmax/rel/lim=	2,78	0,03 0,70 cm
Sez.N. 1195	17	6,80		3	1097	-895	675	720	423	-0,51	20	161	839	70	22	4	1028	1900
IPE300	qn=	-42		4	1387	-2767	11	21	1734	-2,94	26	497	14	2	92	20	570	1900
Asta: 215	141	6,70		3	1092	-218	-586	720	349	-0,51	20	39	728	70	19	4	797	1900
Instab.:l=	175,3	β*l=		122,7	1400	3701	8	=	1,09	lmd=	37	σin=	0	σsv=	930	Wmax/rel/lim=	2,03	0,06 0,70 cm
Sez.N. 1195	16	6,54		4	313	-4682	-10	-5	1944	-1,63	6	840	12	0	103	11	881	1900

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.	
IPE300 Asta: 216 Instab.:l=	qn=-42 142 75,1	6,50 β*l=	4 52,6	312 311 304	-3954 -3233 4684	-8 -6 6	-5 -5 1,00	1929 1913 lmd= 16	-1,63 -1,63 σin=	6 6 0	710 580 σsv= 1177	10 7 Wmax/rel/lim=	0 0 1,90	102 101 0,02	11 11 0,30	751 625 cm	1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 217 Instab.:l=	61 qn=-42 143 175,3	7,00 β*l=	6 122,7	-51 -53 -70 -55	-3 -924 -1822 1370	10 3 6 4	8 8 -7 1,09	-1003 -1041 -1075 lmd= 37	0,43 0,43 0,44 σin=	1 1 1 252	0 166 327 σsv= 351	12 3 1 Wmax/rel/lim=	1 1 57 2,68	53 55 3 0,02	3 3 3 0,70	98 198 351 cm	1900 1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 218 Instab.:l=	24 qn=-42 144 175,3	6,80 β*l=	6 122,7	802 800 193 798	-4584 -2967 -254 3922	14 2 -400 6	14 14 497 0,00	1811 1773 324 lmd= 0	1,00 1,00 0,51 σin=	15 15 4 0	823 533 46 σsv= 986	17 2 497 Wmax/rel/lim=	1 1 48 2,04	96 94 17 0,07	7 7 4 0,70	873 577 553 cm	1900 1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 219 Instab.:l=	23 qn=-42 145 75,1	6,54 β*l=	5 52,6	93 92 91 101	-4179 -3536 -2899 4182	10 8 5 5	7 7 7 0,00	1721 1705 1689 lmd= 0	0,51 0,51 0,51 σin=	2 2 2 0	750 635 520 σsv= 1051	13 10 6 Wmax/rel/lim=	1 1 1 2,01	91 90 89 0,01	4 4 4 0,30	782 666 552 cm	1900 1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 220 Instab.:l=	63 qn=-42 146 175,3	7,00 β*l=	6 122,7	-50 -52 -69 -54	-5 -921 -1813 1363	-7 -2 -6 3	-5 -5 7 1,09	-997 -1035 -1068 lmd= 37	-0,47 -0,47 -0,48 σin=	1 1 1 250	1 165 325 σsv= 347	8 3 7 Wmax/rel/lim=	0 0 1 2,67	53 55 57 0,02	3 3 3 0,70	98 197 350 cm	1900 1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 221 Instab.:l=	31 qn=-42 147 175,3	6,80 β*l=	6 122,7	797 795 768 793	-4560 -2953 -1475 3903	-10 -1 11 4	-10 -10 6 0,00	1801 1763 1656 lmd= 0	-1,13 -1,13 -1,13 σin=	15 15 14 0	819 530 265 σsv= 981	13 2 13 Wmax/rel/lim=	1 1 1 2,05	95 93 88 0,07	8 8 8 0,70	865 574 336 cm	1900 1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 222 Instab.:l=	30 qn=-42 148 75,1	6,54 β*l=	4 52,6	92 91 91 101	-4145 -3507 -2876 4148	-9 -7 -5 5	-6 -6 -6 0,00	1706 1691 1675 lmd= 0	-0,59 -0,59 -0,59 σin=	2 2 2 0	744 630 516 σsv= 1042	12 9 6 Wmax/rel/lim=	1 1 1 2,11	90 90 89 0,01	4 4 4 0,30	775 660 548 cm	1900 1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 223 Instab.:l=	65 qn=-42 149 175,3	7,00 β*l=	6 122,7	-296 -298 -295 -300	69 -992 -2020 1519	-7 -3 -6 4	-5 -5 7 1,09	-1158 -1196 -1229 lmd= 37	1,18 1,18 1,18 σin=	5 6 5 283	12 178 363 σsv= 392	9 3 8 Wmax/rel/lim=	0 0 1 2,84	61 63 65 0,02	8 8 8 0,70	123 224 397 cm	1900 1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 224 Instab.:l=	38 qn=-42 150 175,3	6,80 β*l=	6 122,7	1408 1389 -445 1403	-4535 -2843 -359 3805	-17 -10 -282 7	-17 -20 352 1,09	1859 1779 280 lmd= 37	3,53 3,55 0,88 σin=	26 26 8 0	814 510 65 σsv= 956	21 13 350 Wmax/rel/lim=	2 2 34 2,07	98 94 15 0,06	24 24 6 0,70	887 586 429 cm	1900 1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 225 Instab.:l=	37 qn=-42 151 75,1	6,54 β*l=	5 52,6	310 309 308 301	-4780 -4038 -3301 4782	10 9 7 7	5 5 5 1,00	1984 1968 1952 lmd= 16	2,07 2,07 2,07 σin=	6 6 6 0	858 725 593 σsv= 1202	13 11 8 Wmax/rel/lim=	1 1 1 2,22	105 104 103 0,02	14 14 14 0,30	901 769 640 cm	1900 1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 226 Instab.:l=	67 qn=-42 152 175,3	7,00 β*l=	5 122,7	178 -360 -362 -362	-19 -85 -211 158	20 -108 -218 127	29 130 130 1,09	-432 -130 -166 lmd= 37	-2,58 0,66 0,66 σin=	3 7 7 194	3 15 38 σsv= 205	25 134 271 Wmax/rel/lim=	3 13 13 1,94	23 7 9 0,03	18 5 5 0,70	77 159 317 cm	1900 1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 227 Instab.:l=	45 qn=-42 153 175,3	6,80 β*l=	2 122,7	-497 -213 -501 -214	-608 -1737 -273 2347	542 -16 -463 8	573 -10 573 1,09	228 983 154 lmd= 37	-1,91 -11,41 -1,91 σin=	9 4 9 435	109 312 49 σsv= 603	673 19 575 Wmax/rel/lim=	56 1 56 2,09	12 52 8 0,04	13 78 13 0,70	800 404 645 cm	1900 1900 1900 1900		
Sez.N. 1195 IPE300 Asta: 228 Instab.:l=	44 qn=-42 154 75,1	6,54 β*l=	5 52,6	-155 -156 -148 -157	-1831 -1541 -1257 1831	17 10 -6 12	19 19 8 1,00	781 765 749 lmd= 16	-8,36 -8,36 -8,45 σin=	3 3 3 346	329 277 226 σsv= 478	22 13 8 Wmax/rel/lim=	2 2 1 2,34	41 40 40 0,01	57 57 58 0,30	392 338 291 cm	1900 1900 1900 1900		
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 229 Instab.:l=	14 qn=-235 21 677,0	6,40 β*l=	2 473,9	-456 -264 -258 -258	20 796 -1116 837	-91 -9 7 12	-23 -4 -5 1,94	66 -167 -963 lmd= 115	2,99 27,00 27,08 σin=	24 14 13 1079	24 976 1369 σsv= 0	139 14 10 Wmax/rel/lim=	3 1 1 3,36	7 17 96 2,60	3 24 24 2,71	187 1006 1408 cm	1600 1600 1600 1600		
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 230 Instab.:l=	21 qn=-235 28 700,0	6,40 β*l=	7 490,0	-555 -555 -555 -555	-1140 404 -931 855	15 2 -11 6	4 4 4 2,01	853 30 -793 lmd= 119	-4,58 -4,58 -4,58 σin=	29 29 29 1133	1399 496 1141 σsv= 0	23 3 18 Wmax/rel/lim=	1 1 1 1,88	85 3 79 0,79	4 4 4 2,80	1459 528 1197 cm	1600 1600 1600 1600		
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 231 Instab.:l=	28 qn=-235 35 700,0	6,40 β*l=	4 490,0	-533 -561 -561 -561	-930 517 -915 698	-4 -2 -3 2	-1 0 0 2,01	825 2 -821 lmd= 119	-0,29 -0,36 -0,36 σin=	28 29 29 932	1141 634 1123 σsv= 0	6 3 5 Wmax/rel/lim=	0 0 0 2,38	82 0 82 1,33	0 0 0 2,80	1183 666 1165 cm	1600 1600 1600 1600		
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 232 Instab.:l=	35 qn=-235 42 700,0	6,40 β*l=	7 490,0	-557 -557 -557 -557	-915 385 -1195 896	-10 2 14 6	-3 -3 -3 2,01	783 -40 -863 lmd= 119	5,78 5,78 5,78 σin=	29 29 29 1184	1122 472 1465 σsv= 0	15 3 22 Wmax/rel/lim=	0 0 0 1,80	78 4 86 0,70	5 5 5 2,80	1175 505 1525 cm	1600 1600 1600 1600		
Sez.N. 1933 150x100x4 qn=-235	42 7	6,40 β*l=	5 7	-257 -264	-1169 863	6 -10	5 4	992 -26,44	-26,54 -26,44	13 14	1434 1058	10 15	1 1	99 17	24 24	1473 1089	1600 1600		

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.	
Asta: 233 Instab.:l=	49 700,0	6,40 β*l=		3 490,0	-200 -257	33 877	127 14	-33 2,01	-65 lmd= 119	-4,25 σin= 1132	10 σsv=	41 0	194	5 Wmax/rel/lim=	7 3,81	4 3,02	246 2,80	1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 234 Instab.:l=	15 qn=- 22 700,0	7,00 -145 7,00 β*l=		7 7 7 490,0	552 552 552 0	-669 263 -581 0	11 1 -10 0	3 3 3 0,00	520 13 -495 lmd= 0	3,01 3,01 3,01 σin=	29 29 29 0	821 323 713 σsv=	17 1 16 0	0 0 0 Wmax/rel/lim=	52 1 49 3,30	3 1 3 0,55	873 353 763 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 235 Instab.:l=	22 qn=- 29 700,0	7,00 -145 7,00 β*l=		4 7 7 490,0	530 557 557 0	-581 311 -575 0	-2 -1 -3 0	0 0 0 0,00	509 1 -507 lmd= 0	0,34 0,37 0,37 σin=	28 29 29 0	712 381 706 σsv=	3 2 4 0	0 0 51 Wmax/rel/lim=	51 0 51 3,48	0 0 0 0,78	748 412 744 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 236 Instab.:l=	29 qn=- 36 700,0	7,00 -145 7,00 β*l=		7 7 7 490,0	554 554 554 0	-576 250 -702 0	-9 1 10 0	-3 -3 -3 0,00	490 -18 -526 lmd= 0	-5,03 -5,03 -5,03 σin=	29 29 29 0	707 306 861 σsv=	13 1 16 0	0 0 53 Wmax/rel/lim=	49 2 4 3,26	4 4 4 0,49	754 337 911 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 237 Instab.:l=	59 qn=- 61 700,0	7,00 -145 7,00 β*l=		6 6 6 490,0	552 552 552 -11	-669 263 -581 100	-11 -1 10 2	-3 -3 -3 2,01	520 13 -495 lmd= 119	-3,01 -3,01 -3,01 σin=	29 29 29 126	821 323 713 σsv=	17 1 16 0	0 1 49 Wmax/rel/lim=	52 1 49 3,30	3 3 3 0,55	873 353 763 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 238 Instab.:l=	61 qn=- 63 700,0	7,00 -145 7,00 β*l=		4 6 6 490,0	530 557 557 0	-581 311 -575 0	2 1 3 0	0 0 0 0,00	509 1 -507 lmd= 0	-0,34 -0,37 -0,37 σin=	28 29 29 0	712 381 706 σsv=	3 2 4 0	0 0 51 Wmax/rel/lim=	51 0 51 3,48	0 0 0 0,78	748 412 744 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 239 Instab.:l=	117 qn=- 120 677,0	6,70 -235 6,70 β*l=		3 6 5 473,9	862 -28 -30 -30	48 788 -1147 860	-47 -10 3 12	-14 -3 -4 1,94	62 -174 -969 lmd= 115	0,21 -1,70 -1,71 σin=	45 1 2 1078	59 966 1406 σsv=	71 15 5 0	2 0 1 Wmax/rel/lim=	6 17 97 2,45	0 2 2 2,57	176 983 1423 2,71	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 240 Instab.:l=	120 qn=- 123 700,0	6,70 -235 6,70 β*l=		7 4 7 490,0	-26 -32 -26 -26	-1195 384 -916 896	22 3 -16 9	5 4 5 2,01	863 40 -783 lmd= 119	0,61 0,38 0,61 σin=	1 2 1 1116	1466 471 1124 σsv=	34 5 24 0	1 0 1 Wmax/rel/lim=	86 4 78 0,63	1 0 1 0,69	1508 477 1158 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 241 Instab.:l=	123 qn=- 126 700,0	6,70 -235 6,70 β*l=		5 7 4 490,0	-28 -32 -27 -32	-918 532 -899 688	-4 -2 -5 2	-1 0 1 2,01	826 3 -820 lmd= 119	0,01 0,03 0,01 σin=	1 2 1 851	1125 653 1102 σsv=	6 3 7 0	0 0 82 Wmax/rel/lim=	82 0 82 1,29	0 0 0 1,39	1142 657 1120 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 242 Instab.:l=	126 qn=- 129 700,0	6,70 -235 6,70 β*l=		7 5 7 490,0	-27 -32 -27 -27	-897 366 -1251 939	-14 4 21 8	-5 -3 -5 2,01	772 -51 -873 lmd= 119	-0,65 -0,43 -0,65 σin=	1 2 1 1168	1100 449 1535 σsv=	21 5 32 0	1 0 1 Wmax/rel/lim=	77 5 87 0,57	1 0 1 0,61	1131 456 1576 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 243 Instab.:l=	129 qn=- 132 700,0	6,70 -235 6,70 β*l=		4 6 3 490,0	-31 -28 579 -31	-1201 854 54 901	3 -11 110 14	4 3 -31 2,01	998 176 -63 lmd= 119	1,65 1,68 0,64 σin=	2 1 30 1130	1473 1047 66 σsv=	5 17 169 0	1 0 4 Wmax/rel/lim=	100 18 6 2,87	1 1 1 2,99	1490 1066 266 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 244 Instab.:l=	116 qn=- 119 677,0	6,90 -235 6,90 β*l=		4 6 4 473,9	24 25 24 -593	-13 776 -1129 89	-25 -10 6 16	-5 -4 -5 1,94	631 -165 -961 lmd= 115	-35,72 -36,04 -35,72 σin=	1 1 1 197	17 952 1385 σsv=	39 15 10 0	1 1 1 Wmax/rel/lim=	63 16 96 3,40	32 32 32 2,51	174 971 1414 2,71	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 245 Instab.:l=	119 qn=- 122 700,0	6,90 -235 6,90 β*l=		7 6 7 490,0	33 30 33 -1003	-1126 412 -930 86	17 2 -13 17	4 -1 4 2,01	851 28 -795 lmd= 119	2,67 2,98 2,67 σin=	2 2 2 241	1381 506 1141 σsv=	25 3 20 0	1 0 1 Wmax/rel/lim=	85 3 79 2,06	2 3 2 0,82	1417 510 1172 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 246 Instab.:l=	122 qn=- 125 700,0	6,90 -235 6,90 β*l=		6 7 5 490,0	33 36 34 -1193	-931 516 -916 76	-2 -2 -3 28	0 0 0 2,01	825 2 -821 lmd= 119	0,39 0,35 0,41 σin=	2 2 2 267	1142 634 1124 σsv=	4 2 5 0	0 0 82 Wmax/rel/lim=	82 0 82 2,55	0 0 0 1,32	1157 638 1139 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 247 Instab.:l=	125 qn=- 128 700,0	6,90 -235 6,90 β*l=		7 6 7 490,0	33 30 33 -1181	-915 394 -1178 98	-11 2 16 36	-4 1 -4 2,01	785 -37 -860 lmd= 119	-4,51 -4,81 -4,51 σin=	2 2 2 306	1123 483 1445 σsv=	17 3 24 0	1 0 1 Wmax/rel/lim=	78 4 86 1,99	4 4 4 0,74	1151 488 1479 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 248 Instab.:l=	128 qn=- 131 700,0	6,90 -235 6,90 β*l=		5 6 3 490,0	25 26 -959 -959	-1182 842 -8 89	6 -11 -152 61	5 4 41 2,01	989 167 -72 lmd= 119	35,20 35,52 4,57 σin=	1 1 50 311	1450 1032 10 σsv=	9 16 232 0	1 1 6 Wmax/rel/lim=	99 17 7 3,84	31 32 4 2,92	1478 1053 293 2,80	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 249 Instab.:l=	8 qn=- 15 677,0	7,00 -145 7,00 β*l=		3 6 7 473,9	961 224 242 -594	28 524 -641 80	42 -8 4 8	13 -3 -3 1,94	65 -98 -589 lmd= 115	-7,42 -40,48 -40,10 σin=	50 12 13 173	35 643 786 σsv=	65 12 6 0	2 0 0 Wmax/rel/lim=	7 10 59 3,79	7 36 36 1,75	151 671 821 2,71	1600 1600 1600 cm	
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 250	36 qn=- 43 7,00	7,00 -145 7,00		5 6 5	236 222 236	-671 567 27	4 -8 -20	3 3 3	608 100 -408	39,54 39,86 39,54	12 12 12	823 696 33	6 13 31	0 0 0	61 10 41	35 36 35	858 724 152	1600 1600 1600	

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.
Instab.:l=	700,0	β°l=		490,0	-587	84	4	=	2,01	lmd= 119	σin= 173	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	4,11	2,03	2,80	cm
Sez.N. 1933	57	7,00		4	236	25	19	3	393	40,16	12	31	29	0	39	36	149	1600
150x100x4	qn=	-145		7	224	524	8	3	-98	40,48	12	643	12	0	10	36	671	1600
Asta: 251	59	7,00		6	242	-641	-4	3	-589	40,10	13	786	6	0	59	36	821	1600
Instab.:l=	677,0	β°l=		473,9	-594	80	8	=	1,94	lmd= 115	σin= 173	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	3,79	1,75	2,71	cm
Sez.N. 1933	65	7,00		5	236	-671	-4	-3	608	-39,54	12	823	6	0	61	35	858	1600
150x100x4	qn=	-145		7	222	567	8	-3	100	-39,86	12	696	13	0	10	36	724	1600
Asta: 252	67	7,00		5	236	27	20	-3	-408	-39,54	12	33	31	0	41	35	152	1600
Instab.:l=	700,0	β°l=		490,0	-587	84	4	=	2,01	lmd= 119	σin= 173	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	4,11	2,03	2,80	cm
Sez.N. 1933	137	6,90		3	-773	-6	114	31	69	5,53	40	7	175	4	7	5	223	1600
150x100x4	qn=	-235		7	25	776	10	4	-165	36,04	1	952	15	1	16	32	971	1600
Asta: 253	140	6,90		4	24	-1129	-6	5	-961	35,72	1	1385	10	1	96	32	1414	1600
Instab.:l=	677,0	β°l=		473,9	-773	86	46	=	1,94	lmd= 115	σin= 258	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	3,40	2,51	2,71	cm
Sez.N. 1933	140	6,90		6	33	-1126	-17	-4	851	-2,67	2	1381	25	1	85	2	1417	1600
150x100x4	qn=	-235		7	30	412	-2	1	28	-2,98	2	506	3	0	3	3	510	1600
Asta: 254	143	6,90		6	33	-930	13	-4	-795	-2,67	2	1141	20	1	79	2	1172	1600
Instab.:l=	700,0	β°l=		490,0	-1047	92	22	=	2,01	lmd= 119	σin= 261	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	2,06	0,82	2,80	cm
Sez.N. 1933	143	6,90		7	33	-931	2	0	825	-0,39	2	1142	4	0	82	0	1157	1600
150x100x4	qn=	-235		6	36	516	2	0	2	-0,35	2	634	2	0	0	0	638	1600
Asta: 255	146	6,90		5	34	-916	3	0	-821	-0,41	2	1124	5	0	82	0	1139	1600
Instab.:l=	700,0	β°l=		490,0	-1101	76	14	=	2,01	lmd= 119	σin= 234	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	2,55	1,32	2,80	cm
Sez.N. 1933	146	6,90		6	33	-915	11	4	785	4,51	2	1123	17	1	78	4	1151	1600
150x100x4	qn=	-235		7	30	394	-2	-1	-37	4,81	2	483	3	0	4	4	488	1600
Asta: 256	149	6,90		6	33	-1178	-16	4	-860	4,51	2	1445	24	1	86	4	1479	1600
Instab.:l=	700,0	β°l=		490,0	-951	92	5	=	2,01	lmd= 119	σin= 223	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	1,99	0,74	2,80	cm
Sez.N. 1933	149	6,90		5	25	-1182	-6	-5	989	-35,20	1	1450	9	1	99	31	1478	1600
150x100x4	qn=	-235		7	26	842	11	-4	167	-35,52	1	1032	16	1	17	32	1053	1600
Asta: 257	152	6,90		5	25	-15	27	-5	-656	-35,20	1	19	42	1	66	31	179	1600
Instab.:l=	700,0	β°l=		490,0	-584	93	8	=	2,01	lmd= 119	σin= 190	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	3,84	2,92	2,80	cm
Sez.N. 1933	138	6,70		3	677	51	-75	-21	60	0,60	35	62	115	3	6	1	213	1600
150x100x4	qn=	-235		7	-28	788	10	3	-174	1,70	1	966	15	0	17	2	983	1600
Asta: 258	141	6,70		5	-30	-1147	-3	4	-969	1,71	2	1406	5	1	97	2	1423	1600
Instab.:l=	677,0	β°l=		473,9	-30	860	12	=	1,94	lmd= 115	σin= 1078	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	2,45	2,57	2,71	cm
Sez.N. 1933	141	6,70		6	-26	-1195	-22	-5	863	-0,61	1	1466	34	1	86	1	1508	1600
150x100x4	qn=	-235		4	-32	384	-3	-4	40	-0,38	2	471	5	0	4	0	477	1600
Asta: 259	144	6,70		6	-26	-916	16	-5	-783	-0,61	1	1124	24	1	78	1	1158	1600
Instab.:l=	700,0	β°l=		490,0	-26	896	9	=	2,01	lmd= 119	σin= 1116	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	0,63	0,69	2,80	cm
Sez.N. 1933	144	6,70		5	-28	-918	4	1	826	-0,01	1	1125	6	0	82	0	1142	1600
150x100x4	qn=	-235		6	-32	532	2	0	3	-0,03	2	653	3	0	0	0	657	1600
Asta: 260	147	6,70		4	-27	-899	5	-1	-820	-0,01	1	1102	7	0	82	0	1120	1600
Instab.:l=	700,0	β°l=		490,0	-32	688	2	=	2,01	lmd= 119	σin= 851	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	1,29	1,39	2,80	cm
Sez.N. 1933	147	6,70		6	-27	-897	14	5	772	0,65	1	1100	21	1	77	1	1131	1600
150x100x4	qn=	-235		5	-32	366	-4	3	-51	0,43	2	449	5	0	5	0	456	1600
Asta: 261	150	6,70		6	-27	-1251	-21	5	-873	0,65	1	1535	32	1	87	1	1576	1600
Instab.:l=	700,0	β°l=		490,0	-27	939	8	=	2,01	lmd= 119	σin= 1168	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	0,57	0,61	2,80	cm
Sez.N. 1933	150	6,70		4	-31	-1201	-3	-4	998	-1,65	2	1473	5	1	100	1	1490	1600
150x100x4	qn=	-235		7	-28	854	11	-3	176	-1,68	1	1047	17	0	18	1	1066	1600
Asta: 262	153	6,70		2	-716	51	50	-13	-64	-0,22	37	62	77	2	6	0	177	1600
Instab.:l=	700,0	β°l=		490,0	-31	901	14	=	2,01	lmd= 119	σin= 1130	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	2,87	2,99	2,80	cm
Sez.N. 1933	63	7,00		6	554	-576	9	3	490	5,03	29	707	13	0	49	4	754	1600
150x100x4	qn=	-145		6	554	250	-1	3	-18	5,03	29	306	1	0	2	4	337	1600
Asta: 263	65	7,00		6	554	-702	-10	3	-526	5,03	29	861	16	0	53	4	911	1600
Instab.:l=	700,0	β°l=		490,0	0	0	0	=	0,00	lmd= 0	σin= 0	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	3,26	0,49	2,80	cm
Sez.N. 1933	58	6,40		3	53	31	-109	-29	63	-4,38	3	38	167	4	6	4	209	1600
150x100x4	qn=	-235		6	-264	796	9	4	-167	-27,00	14	976	14	1	17	24	1006	1600
Asta: 264	60	6,40		4	-258	-1116	-7	5	-963	-27,08	13	1369	10	1	96	24	1408	1600
Instab.:l=	677,0	β°l=		473,9	-258	837	12	=	1,94	lmd= 115	σin= 1079	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	3,36	2,60	2,71	cm
Sez.N. 1933	60	6,40		6	-555	-1140	-15	-4	853	4,58	29	1399	23	1	85	4	1459	1600
150x100x4	qn=	-235		6	-555	404	-2	-4	30	4,58	29	496	3	1	3	4	528	1600
Asta: 265	62	6,40		6	-555	-931	11	-4	-793	4,58	29	1141	18	1	79	4	1197	1600
Instab.:l=	700,0	β°l=		490,0	-555	855	6	=	2,01	lmd= 119	σin= 1133	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	1,88	0,79	2,80	cm
Sez.N. 1933	62	6,40		4	-533	-930	4	1	825	0,29	28	1141	6	0	82	0	1183	1600
150x100x4	qn=	-235		6	-561	517	2	0	2	0,36	29	634	3	0	0	0	666	1600
Asta: 266	64	6,40		6	-561	-915	3	0	-821	0,36	29	1123	5	0	82	0	1165	1600
Instab.:l=	700,0	β°l=		490,0	-561	698	2	=	2,01	lmd= 119	σin= 932	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	2,38	1,33	2,80	cm
Sez.N. 1933	64	6,40		6	-557	-915	10	3	783	-5,78	29	1122	15	0	78	5	1175	1600
150x100x4	qn=	-235		6	-557	385	-2	3	-40	-5,78	29	472	3	0	4	5	505	1600
Asta: 267	66	6,40		6	-557	-1195	-14	3	-863	-5,78	29	1465	22	0	86	5	1525	1600
Instab.:l=	700,0	β°l=		490,0	-557	896	6	=	2,01	lmd= 119	σin= 1184	σsv=	0	Wmax/rel/lim=	1,80	0,70	2,80	cm

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.
Sez.N. 1933 150x100x4 Asta: 268 Instab.:l=	66 qn= 68 700,0	6,40 -235 6,40 β*l=	5 6 5 490,0	-257 -264 -257 -257	-1169 863 14 877	-6 10 27 14	-5 -4 -5 2,01	992 169 -654 lmd= 119	26,54 26,44 26,54 σin= 1132	13 14 13 σsv= 0	1434 1058 17 0	10 15 41 Wmax/rel/lim=	1 1 1 3,81	99 17 65 3,02	24 24 24 2,80	1473 1089 170 cm		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 269 Instab.:l=	74 qn= 75 677,0	5,80 -131 5,80 β*l=	3 3 3 473,9	-131 -131 -131 -131	0 459 -579 434	79 9 -62 32	21 21 21 5,03	357 -86 -528 lmd= 176	0,17 0,17 0,17 σin= 219	3 3 3 σsv= 686	0 142 179 Wmax/rel/lim=	168 18 131 0,58	3 3 3 0,27	27 6 40 2,71	2 2 2 cm	179 164 322 1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 270 Instab.:l=	75 qn= 76 700,0	5,80 -131 5,80 β*l=	2 2 2 490,0	213 213 213 -236	-574 248 -532 434	-27 -4 19 8	-7 -7 -7 5,34	463 6 -451 lmd= 182	-0,02 -0,02 -0,02 σin= 184	5 5 5 σsv= 672	177 76 164 Wmax/rel/lim=	56 8 41 0,53	1 1 1 0,09	35 0 34 2,80	0 0 0 cm	246 89 219 1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 271 Instab.:l=	76 qn= 77 700,0	5,80 -131 5,80 β*l=	5 3 4 490,0	-15 -261 -13 -261	-532 271 -528 399	15 4 15 5	4 -1 -4 5,34	458 1 -457 lmd= 182	0,00 0,00 0,00 σin= 169	0 7 0 σsv= 617	164 84 163 Wmax/rel/lim=	31 9 31 0,53	1 0 1 0,11	35 0 35 2,80	0 0 0 cm	205 99 203 1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 272 Instab.:l=	78 qn= 77 700,0	5,80 -131 5,80 β*l=	3 3 3 490,0	-222 -222 -222 -222	-597 238 -527 448	-35 -4 26 14	-9 -9 -9 5,34	467 10 -447 lmd= 182	0,03 0,03 0,03 σin= 199	6 6 6 σsv= 702	184 73 163 Wmax/rel/lim=	74 9 56 0,52	1 1 1 0,09	36 1 34 2,80	0 0 0 cm	271 89 232 1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 273 Instab.:l=	78 qn= 79 700,0	5,80 -131 5,80 β*l=	2 3 3 490,0	115 -120 -120 -120	-603 502 0 448	50 10 67 27	17 -16 -16 5,34	544 85 -372 lmd= 182	-0,18 -0,19 -0,19 σin= 211	3 3 3 σsv= 715	186 155 0 Wmax/rel/lim=	107 20 141 0,62	2 2 2 0,31	41 6 28 2,80	2 2 2 cm	305 179 154 1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 274 Instab.:l=	81 qn= 82 677,0	5,80 -131 5,80 β*l=	2 3 2 473,9	115 -118 115 -118	0 464 -574 426	68 -9 -51 27	18 -17 18 5,03	358 -84 -527 lmd= 176	-0,18 -0,19 -0,18 σin= 204	3 3 3 σsv= 663	0 143 177 Wmax/rel/lim=	143 20 109 0,61	2 2 2 0,27	27 6 40 2,71	2 2 2 cm	155 167 298 1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 275 Instab.:l=	82 qn= 83 700,0	5,80 -131 5,80 β*l=	3 3 3 490,0	-221 -221 -221 -221	-569 250 -532 426	-35 -4 26 14	-9 -9 -9 5,34	463 5 -452 lmd= 182	0,02 0,02 0,02 σin= 192	6 6 6 σsv= 671	175 77 164 Wmax/rel/lim=	74 9 56 0,57	1 1 1 0,10	35 0 34 2,80	0 0 0 cm	263 92 234 1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 276 Instab.:l=	83 qn= 84 700,0	5,80 -131 5,80 β*l=	5 3 4 490,0	-15 -261 -13 -261	-532 271 -528 399	-15 -4 -15 5	-4 -1 4 5,34	458 1 -457 lmd= 182	0,00 0,00 0,00 σin= 170	0 7 0 σsv= 618	164 84 163 Wmax/rel/lim=	31 9 31 0,57	1 0 1 0,11	35 0 35 2,80	0 0 0 cm	205 99 203 1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 277 Instab.:l=	84 qn= 85 700,0	5,80 -131 5,80 β*l=	2 2 2 490,0	213 213 213 -236	-527 236 -603 456	-20 4 27 8	-7 -7 -7 5,34	447 -11 -468 lmd= 182	-0,03 -0,03 -0,03 σin= 191	5 5 5 σsv= 703	162 73 186 Wmax/rel/lim=	42 8 57 0,55	1 1 1 0,09	34 1 36 2,80	0 0 0 cm	218 86 256 1900		
Sez.N. 1191 IPE240 Asta: 278 Instab.:l=	85 qn= 86 700,0	5,80 -131 5,80 β*l=	3 3 3 490,0	-132 -132 -132 -132	-608 497 0 456	61 -9 -79 32	20 20 20 5,34	544 87 -371 lmd= 182	0,17 0,17 0,17 σin= 226	3 3 3 σsv= 738	187 153 0 Wmax/rel/lim=	129 19 167 0,69	3 3 3 0,30	41 7 28 2,80	2 2 2 cm	328 176 178 1900		
Sez.N. 1897 TONDO 30 Asta: 279 Instab.:l=	14 qn= 120 849,9	6,40 -6 6,70 β*l=	3 3 3 595,0	-1103 -1102 -1101 -1103	33 17 33 29	0 0 0 0	24 0 24 7,73	0 0 0 lmd= 793	-0,15 -0,15 -0,15 σin= 1515	156 156 156 σsv= 0	1242 639 1259 Wmax/rel/lim=	0 0 0 10,63	4 0 4 10,50	0 0 0 3,40	0 3 0 cm	1398 795 1415 1600		
Sez.N. 1897 TONDO 30 Asta: 280 Instab.:l=	120 qn= 8 864,6	6,70 -6 7,00 β*l=	3 3 3 605,2	-1118 -1118 -1117 -331	35 17 34 30	0 0 0 0	24 0 24 7,73	0 0 0 lmd= 807	0,22 0,22 0,22 σin= 1515	158 158 158 σsv= 0	1309 660 1281 Wmax/rel/lim=	0 0 0 11,30	5 0 5 10,72	0 0 0 3,46	0 4 0 cm	1468 818 1439 1600		
Sez.N. 1897 TONDO 30 Asta: 281 Instab.:l=	15 qn= 117 864,6	7,00 -6 6,70 β*l=	2 2 2 605,2	1134 1134 1133 -587	35 17 34 30	0 0 0 0	24 0 24 7,73	0 0 0 lmd= 807	-0,25 -0,25 -0,25 σin= 1515	161 160 160 σsv= 0	1313 656 1285 Wmax/rel/lim=	0 0 0 11,69	5 0 5 10,37	0 0 0 3,46	0 5 5 cm	1473 817 1446 1600		
Sez.N. 1897 TONDO 30 Asta: 282 Instab.:l=	117 qn= 21 849,9	6,70 -6 6,40 β*l=	2 2 2 595,0	859 859 858 -348	33 17 34 29	0 0 0 0	23 0 24 7,73	0 0 0 lmd= 793	0,21 0,21 0,21 σin= 1515	122 121 121 σsv= 0	1238 637 1268 Wmax/rel/lim=	0 0 0 10,64	4 0 4 10,15	0 0 0 3,40	0 4 0 cm	1359 758 1389 1600		
Sez.N. 1897 TONDO 30 Asta: 283 Instab.:l=	57 qn= 141 864,6	7,00 -6 6,70 β*l=	2 2 6 605,2	576 575 -343 -331	34 17 36 30	0 0 0 0	24 0 24 7,73	0 0 0 lmd= 807	-0,22 -0,22 -1,00 σin= 1515	82 81 49 σsv= 0	1284 659 1342 Wmax/rel/lim=	0 0 0 11,30	5 0 5 10,72	0 0 0 3,46	0 4 19 cm	1365 740 1391 1600		
Sez.N. 1897 TONDO 30 Asta: 284 Instab.:l=	141 qn= 58 849,9	6,70 -6 6,40 β*l=	2 2 2 595,0	774 773 772 -322	33 17 33 29	0 0 0 0	24 0 24 7,73	0 0 0 lmd= 793	0,19 0,19 0,19 σin= 1515	109 109 109 σsv= 0	1262 637 1242 Wmax/rel/lim=	0 0 0 10,63	4 0 4 10,50	0 0 0 3,40	0 4 4 cm	1372 747 1351 1600		

VERIFICHE - ASTE METALLICHE																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA		Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N (kg)	Mx (kg*m)	My (kg*m)	Tx (kg)	Ty (kg)	Mz (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx (kg/cmq)	τy	τMt	σid	σamm.
Sez.N. 1897	60	6,40		3	-1341	34	0		24	0	-0,18	190	1270	0	4	0	3	1459	1600
TONDO 30	qn=	-6		3	-1340	17	0		0	0	-0,18	190	637	0	0	0	3	827	1600
Asta: 285	138	6,70		3	-1339	33	0		23	0	-0,18	189	1235	0	4	0	3	1425	1600
Instab.:l=	849,9	β¹l=		595,0	-348	29	0	=	7,73	lmd= 793	σin= 1515	σsv= 0	Wmax/rel/lim=		10,64	10,15	3,40	cm	
Sez.N. 1897	138	6,70		3	-1172	34	0		24	0	0,25	166	1286	0	5	0	5	1452	1600
TONDO 30	qn=	-6		3	-1171	17	0		0	0	0,25	166	656	0	0	0	5	822	1600
Asta: 286	59	7,00		3	-1170	35	0		24	0	0,25	166	1313	0	5	0	5	1478	1600
Instab.:l=	864,6	β¹l=		605,2	-1172	30	0	=	7,73	lmd= 807	σin= 1515	σsv= 0	Wmax/rel/lim=		11,69	10,37	3,46	cm	
Sez.N. 1897	43	7,00		2	577	35	0		24	0	-0,24	82	1336	0	5	0	4	1418	1600
TONDO 30	qn=	-6		2	576	18	0		0	0	-0,24	82	688	0	0	0	4	769	1600
Asta: 287	129	6,70		2	575	36	0		25	0	-0,24	81	1364	0	5	0	4	1446	1600
Instab.:l=	882,8	β¹l=		617,9	-327	32	0	=	7,73	lmd= 824	σin= 1515	σsv= 0	Wmax/rel/lim=		12,36	11,76	3,53	cm	
Sez.N. 1897	129	6,70		7	345	36	0		25	0	1,14	49	1367	0	5	0	21	1416	1600
TONDO 30	qn=	-6		7	344	19	0		1	0	1,14	49	715	0	0	0	21	765	1600
Asta: 288	49	6,40		2	673	34	0		24	0	0,20	95	1295	0	5	0	4	1391	1600
Instab.:l=	868,4	β¹l=		607,9	-52	30	0	=	7,73	lmd= 810	σin= 1515	σsv= 0	Wmax/rel/lim=		11,72	11,58	3,47	cm	
Sez.N. 1897	42	6,40		3	-1558	35	0		24	0	-0,18	220	1325	0	5	0	3	1546	1600
TONDO 30	qn=	-6		3	-1557	18	0		0	0	-0,18	220	666	0	0	0	3	887	1600
Asta: 289	132	6,70		3	-1556	34	0		24	0	-0,18	220	1288	0	5	0	3	1508	1600
Instab.:l=	868,4	β¹l=		607,9	-346	31	0	=	7,73	lmd= 810	σin= 1515	σsv= 0	Wmax/rel/lim=		11,72	11,22	3,47	cm	
Sez.N. 1897	132	6,70		3	-1255	35	0		24	0	0,26	178	1339	0	5	0	5	1516	1600
TONDO 30	qn=	-6		3	-1254	18	0		0	0	0,26	177	685	0	0	0	5	863	1600
Asta: 290	36	7,00		3	-1254	36	0		25	0	0,26	177	1368	0	5	0	5	1545	1600
Instab.:l=	882,8	β¹l=		617,9	-1255	31	0	=	7,73	lmd= 824	σin= 1515	σsv= 0	Wmax/rel/lim=		12,80	11,45	3,53	cm	
Sez.N. 1897	65	7,00		2	1057	36	0		25	0	-0,27	150	1368	0	5	0	5	1517	1600
TONDO 30	qn=	-6		2	1056	18	0		0	0	-0,27	149	685	0	0	0	5	834	1600
Asta: 291	153	6,70		2	1055	35	0		24	0	-0,27	149	1339	0	5	0	5	1488	1600
Instab.:l=	882,8	β¹l=		617,9	-699	31	0	=	7,73	lmd= 824	σin= 1515	σsv= 0	Wmax/rel/lim=		12,80	11,45	3,53	cm	
Sez.N. 1897	153	6,70		2	891	34	0		24	0	0,22	126	1291	0	5	0	4	1417	1600
TONDO 30	qn=	-6		2	890	18	0		0	0	0,22	126	665	0	0	0	4	791	1600
Asta: 292	66	6,40		2	890	35	0		24	0	0,22	126	1323	0	5	0	4	1449	1600
Instab.:l=	868,4	β¹l=		607,9	-346	31	0	=	7,73	lmd= 810	σin= 1515	σsv= 0	Wmax/rel/lim=		11,72	11,22	3,47	cm	
Sez.N. 1897	68	6,40		3	-839	34	0		24	0	-0,18	119	1296	0	5	0	3	1414	1600
TONDO 30	qn=	-6		3	-839	18	0		0	0	-0,18	119	667	0	0	0	3	785	1600
Asta: 293	150	6,70		3	-838	35	0		24	0	-0,18	119	1315	0	5	0	3	1434	1600
Instab.:l=	868,4	β¹l=		607,9	-839	30	0	=	7,73	lmd= 810	σin= 1515	σsv= 0	Wmax/rel/lim=		11,72	11,58	3,47	cm	
Sez.N. 1897	150	6,70		3	-929	36	0		25	0	0,23	132	1364	0	5	0	4	1496	1600
TONDO 30	qn=	-6		3	-929	18	0		0	0	0,23	131	688	0	0	0	4	820	1600
Asta: 294	67	7,00		3	-928	35	0		24	0	0,23	131	1336	0	5	0	4	1467	1600
Instab.:l=	882,8	β¹l=		617,9	-327	32	0	=	7,73	lmd= 824	σin= 1515	σsv= 0	Wmax/rel/lim=		12,36	11,76	3,53	cm	

SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI

Tratto	: Le aste adiacenti a setti e piastre vengono suddivise in sottoelementi per garantire la congruenza. Il numero di "TRATTO" identifica la posizione sequenziale del sottoelemento attuale a partire dall'estremo iniziale
Filo in.	: Filo iniziale
Filo fin.	: Filo finale

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun estremo dell'asta:

Alt.	: Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccato di fondazione
Sx	: Spostamento lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta
Sy	: Spostamento lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
Sz	: Spostamento assiale
Rx	: Rotazione agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta
Ry	: Rotazione agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
Rz	: Rotazione torcente dell'asta (agente con asse vettore parallelo all'asse 'Z' locale)

- SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA SHELL

SISTEMA DI RIFERIMENTO LOCALE (s.r.l.): Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è così definito:

Origine	: I° punto di inserimento dello shell
Asse 1	: Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo
Piano 12	: Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento
Asse 2	: Asse Y nel s.r.l., ottenuto nel piano 12 con una rotazione antioraria di 90° dell'asse X intorno al punto origine, in modo che l'asse I-II si sovrapponga all'asse I-III con un angolo < 180°
Asse 3	: Asse Z nel s.r.l., ortogonale al piano 12, in modo da formare una terna destra con gli assi 1 e 2
Shell Nro	: numero dell'elemento bidimensionale
nodo N.ro	: numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono riferite le tensioni S di lastra e M piastra

Per ogni nodo dell'elemento bidimensionale:

Si	: spostamento in direzione i, s.r.l
Ri	: rotazione con asse vettore i, s.r.l

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 0° ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)	Filo Fin.	Alt. (m)	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
	9	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00006	0,0000	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000
	10	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00007	0,0003	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	11	5,05	2,97	0,00	0,00	0,00000	0,00018	0,0000	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000
	12	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00007	0,0003	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	13	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00006	0,0000	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000
	16	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	17	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	18	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000	18	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000
	19	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	20	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	23	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00003	0,0000	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	24	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	25	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000	25	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000
	26	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	27	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00003	0,0000	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	30	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00003	0,0000	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	31	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	32	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000	32	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000
	33	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	34	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00003	0,0000	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	37	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	38	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	39	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000	39	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000
	40	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	41	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	44	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00006	0,0000	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000
	45	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00007	0,0003	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	46	5,05	2,97	0,00	0,00	0,00000	0,00018	0,0000	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000
	47	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00007	0,0003	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000
	48	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00006	0,0000	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000
	10	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00007	0,00030	0,0000	17	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00021	0,0000
	17	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00021	0,0000	24	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000
	24	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000	31	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000
	31	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000	38	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00022	0,0000
	38	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00022	0,0000	45	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00007	0,00030	0,0000
	70	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000	46	5,05	2,97	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0002
	72	5,05	1,90	0,01	0,00	0,00000	0,00044	0,0000	47	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00030	0,0001
	47	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00007	0,00030	0,0000	40	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00022	0,0000
	40	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00022	0,0000	33	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000
	33	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000	26	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000
	26	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000	19	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00021	0,0000
	19	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00021	0,0000	12	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00007	0,00030	0,0000
	94	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000	11	5,05	2,97	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0002
	96	5,05	1,90	0,00	0,00	0,00000	0,00044	0,0000	12	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00030	0,0001
	98	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00027	0,0000	18	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001
	100	5,05	1,90	0,01	0,00	0,00000	0,00041	0,0000	19	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00021	0,0000
	102	5,05	2,68	0,00	0,00	0,00000	0,00027	0,0000	25	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001
	104	5,05	1,90	0,00	0,00	0,00000	0,00041	0,0000	26	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00022	0,0000
	106	5,05	2,68	0,00	0,00	0,00000	0,00027	0,0000	32	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001
	108	5,05	1,90	0,00	0,00	0,00000	0,00041	0,0000	33	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00022	0,0000
	110	5,05	2,68	0,00	0,00	0,00000	0,00027	0,0000	39	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001
	112	5,05	1,90	0,01	0,00	0,00000	0,00041	0,0000	40	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00022	0,0000
	11	5,05	0,00	0,00	2,97	0,00018	0,00000	0,0000	18	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000
	18	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000	25	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000
	25	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000	32	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000
	32	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000	39	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000
	39	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000	46	5,05	0,00	0,00	2,97	0,00018	0,00000	0,0000
	10	6,80	1,19	0,02	0,00	0,00001	0,00001	0,0000	10	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00007	0,0003
	11	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00009	0,0000	11	5,05	2,97	0,00	0,00	0,00000	0,00018	0,0000
	12	6,80	1,19	0,02	0,00	0,00001	0,00001	0,0000	12	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00007	0,0003
	17	6,80	1,19	0,02	0,00	0,00001	0,00001	0,0000	17	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002
	18	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00008	0,0000	18	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000
	19	6,80	1,19	0,02	0,00	0,00001	0,00001	0,0000	19	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002
	24	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	24	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002
	25	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00007	0,0000	25	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000
	26	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	26	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002
	31	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	31	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002
	32	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00007	0,0000	32	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000
	33	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	33	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002
	38	6,80	1,19	0,02	0,00	0,00001	0,00001	0,0000	38	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002
	39	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00008	0,0000	39	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000
	40	6,80	1,19	0,02	0,00	0,00001	0,00001	0,0000	40	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002
	45	6,80	1,19	0,02	0,00	0,00001	0,00001	0,0000	45	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00007	0,0003
	46	5,80	3,08	0,00	0,00	0,00000	0,00010	0,0000	46	5,05	2,97	0,00	0,00	0,00000	0,00018	0,0000
	47	6,80	1,19	0,02												

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 0°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)	Filo Fin.	Alt. (m)	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
	131	6,90	1,22	0,01	0,02	0,00001	0,00003	0,0000	47	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000
	132	6,70	1,19	0,01	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	48	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0001
	133	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00003	0,0000	49	6,40	1,17	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000
	137	6,90	1,22	0,01	0,02	0,00001	0,00003	0,0000	10	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000
	138	6,70	1,19	0,01	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	9	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0001
	139	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00003	0,0000	58	6,40	1,17	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000
	140	6,90	1,22	0,02	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	17	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000
	141	6,70	1,19	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	16	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0000
	142	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000	60	6,40	1,17	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000
	143	6,90	1,22	0,01	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	24	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000
	144	6,70	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0000	23	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000
	145	6,50	1,10	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000	62	6,40	1,17	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000
	146	6,90	1,22	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	31	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000
	147	6,70	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0000	30	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000
	148	6,50	1,10	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000	64	6,40	1,17	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000
	149	6,90	1,22	0,02	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	38	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000
	150	6,70	1,19	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	37	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0000
	151	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000	66	6,40	1,17	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000
	152	6,90	1,22	0,01	0,02	0,00001	0,00003	0,0000	45	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000
	153	6,70	1,19	0,01	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	44	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0001
	154	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00003	0,0000	68	6,40	1,17	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000
	10	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	17	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
	17	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	24	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
	24	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	31	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
	31	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	38	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
	38	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	45	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
	9	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00006	0,00001	0,0000	16	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000
	16	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000	23	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000
	23	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000	30	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000
	30	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000	37	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000
	37	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000	44	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00006	0,00001	0,0000
	13	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00006	0,00001	0,0000	20	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000
	20	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000	27	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000
	27	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000	34	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000
	34	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000	41	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000
	41	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000	48	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00006	0,00001	0,0000
	12	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	19	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
	19	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	26	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
	26	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	33	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
	33	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	40	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
	40	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	47	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
	11	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00009	0,00000	0,0000	18	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00008	0,00000	0,0000
	18	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00008	0,00000	0,0000	25	5,80	0,00	0,00	3,06	0,00007	0,00000	0,0000
	25	5,80	0,00	0,00	3,06	0,00007	0,00000	0,0000	32	5,80	0,00	0,00	3,06	0,00007	0,00000	0,0000
	32	5,80	0,00	0,00	3,06	0,00007	0,00000	0,0000	39	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00008	0,00000	0,0000
	39	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00008	0,00000	0,0000	46	5,80	0,00	0,00	3,08	0,00010	0,00000	0,0000
	46	5,80	3,08	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	79	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00038	0,0000
	46	5,80	3,08	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	86	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00038	0,0000
	39	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	85	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00028	0,0000
	39	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	78	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00028	0,0000
	32	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	77	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000
	32	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	84	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000
	25	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	83	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000
	25	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	76	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000
	18	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	75	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00028	0,0000
	18	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	82	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00028	0,0000
	81	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00037	0,0000	11	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001
	11	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	74	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00037	0,0000
	45	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00030	0,0001	69	5,05	1,90	0,01	0,00	0,00000	0,00044	0,0000
	69	5,05	1,90	0,01	0,00	0,00000	0,00044	0,0000	70	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000
	46	5,05	2,97	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0002	71	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000
	71	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000	72	5,05	1,90	0,01	0,00	0,00000	0,00044	0,0000
	10	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00030	0,0001	93	5,05	1,90	0,00	0,00	0,00000	0,00044	0,0000
	93	5,05	1,90	0,00	0,00	0,00000	0,00044	0,0000	94	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000
	11	5,05	2,97	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0002	95	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000
	95	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000	96	5,05	1,90	0,00	0,00	0,00000	0,00044	0,0000
	17	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00021	0,0000	97	5,05	1,90	0,01	0,00	0,00000	0,00041	0,0000
	97	5,05	1,90	0,01	0,00	0,00000	0,00041	0,0000	98	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00027	0,0000
	18	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	99	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00027	0,0000
	99	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00027	0,0000	100	5,05	1,90	0,01	0,00	0,00000	0,00041	0,0000
	24	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00022	0,0000	101	5,05	1,90	0,00	0,00	0,00000	0,00041	0,0000
	101	5,05	1,90	0,00	0,00	0,00000	0,00041	0,0000	102	5,05	2,68	0,00	0,00	0,00000	0,00027	0,0000
	25	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	103	5,05	2,68	0,00	0,00	0,00000	0,00027	0,0000
	103	5,05	2,68	0,00	0,00	0,00000	0,00027	0,0000	104	5,05	1,90	0,00	0,00	0,00000	0,00041	0,0000
	31	5,05														

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 0°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz
tto	In.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)	Fin.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)
	96	5,05	0,00	0,00	1,90	0,00000	0,00044	0,0000	100	5,05	0,00	0,01	1,90	0,00000	0,00041	0,0000
	104	5,05	0,00	0,00	1,90	0,00000	0,00041	0,0000	100	5,05	0,00	0,01	1,90	0,00000	0,00041	0,0000
	104	5,05	0,00	0,00	1,90	0,00000	0,00041	0,0000	108	5,05	0,00	0,00	1,90	0,00000	0,00041	0,0000
	108	5,05	0,00	0,00	1,90	0,00000	0,00041	0,0000	112	5,05	0,00	0,01	1,90	0,00000	0,00041	0,0000
	112	5,05	0,00	0,01	1,90	0,00000	0,00041	0,0000	72	5,05	0,00	0,01	1,90	0,00000	0,00044	0,0000
	111	5,05	0,00	0,00	2,68	0,00000	0,00027	0,0000	71	5,05	0,00	0,00	2,67	0,00000	0,00029	0,0000
	103	5,05	0,00	0,00	2,68	0,00000	0,00027	0,0000	107	5,05	0,00	0,00	2,68	0,00000	0,00027	0,0000
	107	5,05	0,00	0,00	2,68	0,00000	0,00027	0,0000	111	5,05	0,00	0,00	2,68	0,00000	0,00027	0,0000
	99	5,05	0,00	0,00	2,67	0,00000	0,00027	0,0000	103	5,05	0,00	0,00	2,68	0,00000	0,00027	0,0000
	95	5,05	0,00	0,00	2,67	0,00000	0,00029	0,0000	99	5,05	0,00	0,00	2,67	0,00000	0,00027	0,0000
	8	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	116	6,90	1,22	0,01	0,02	0,00001	0,00003	0,0000
	12	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	117	6,70	1,19	0,01	0,02	0,00000	0,00005	0,0000
	13	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0001	118	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00003	0,0000
	15	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	119	6,90	1,22	0,02	0,02	0,00001	0,00002	0,0000
	19	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	120	6,70	1,19	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000
	20	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00000	0,0000	121	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000
	22	7,00	1,23	0,01	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	122	6,90	1,22	0,01	0,00	0,00000	0,00002	0,0000
	26	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	123	6,70	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0000
	27	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000	124	6,50	1,10	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000
	29	7,00	1,23	0,01	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	125	6,90	1,22	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000
	33	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	126	6,70	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0000
	34	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000	127	6,50	1,10	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000
	36	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	128	6,90	1,22	0,02	0,02	0,00001	0,00002	0,0000
	40	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	129	6,70	1,19	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000
	41	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00000	0,0000	130	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000
	43	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	131	6,90	1,22	0,01	0,02	0,00001	0,00003	0,0000
	47	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	132	6,70	1,19	0,01	0,02	0,00000	0,00005	0,0000
	48	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0001	133	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00003	0,0000
	57	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	137	6,90	1,22	0,01	0,02	0,00001	0,00003	0,0000
	10	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	138	6,70	1,19	0,01	0,02	0,00000	0,00005	0,0000
	9	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0001	139	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00003	0,0000
	59	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	140	6,90	1,22	0,02	0,02	0,00001	0,00002	0,0000
	17	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	141	6,70	1,19	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000
	16	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00000	0,0000	142	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000
	61	7,00	1,23	0,01	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	143	6,90	1,22	0,01	0,00	0,00000	0,00002	0,0000
	24	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	144	6,70	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0000
	23	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000	145	6,50	1,10	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000
	63	7,00	1,23	0,01	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	146	6,90	1,22	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000
	31	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	147	6,70	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0000
	30	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000	148	6,50	1,10	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000
	65	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	149	6,90	1,22	0,02	0,02	0,00001	0,00002	0,0000
	38	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	150	6,70	1,19	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000
	37	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00000	0,0000	151	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000
	67	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	152	6,90	1,22	0,01	0,02	0,00001	0,00003	0,0000
	45	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	153	6,70	1,19	0,01	0,02	0,00000	0,00005	0,0000
	44	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0001	154	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00003	0,0000
	14	6,40	0,02	0,00	1,17	0,00000	0,00005	0,0000	21	6,40	0,02	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000
	21	6,40	0,02	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000	28	6,40	0,00	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000
	28	6,40	0,00	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000	35	6,40	0,00	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000
	35	6,40	0,00	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000	42	6,40	0,02	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000
	42	6,40	0,02	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000	49	6,40	0,02	0,00	1,17	0,00000	0,00005	0,0000
	15	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	22	7,00	0,00	0,01	1,23	0,00000	0,00002	0,0000
	22	7,00	0,00	0,01	1,23	0,00000	0,00002	0,0000	29	7,00	0,00	0,01	1,23	0,00000	0,00002	0,0000
	29	7,00	0,00	0,01	1,23	0,00000	0,00002	0,0000	36	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00000	0,00002	0,0000
	59	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	61	7,00	0,00	0,01	1,23	0,00000	0,00002	0,0000
	61	7,00	0,00	0,01	1,23	0,00000	0,00002	0,0000	63	7,00	0,00	0,01	1,23	0,00000	0,00002	0,0000
	117	6,70	0,02	0,01	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	120	6,70	0,02	0,01	1,19	0,00000	0,00005	0,0000
	120	6,70	0,02	0,01	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	123	6,70	0,00	0,00	1,19	0,00000	0,00005	0,0000
	123	6,70	0,00	0,00	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	126	6,70	0,00	0,00	1,19	0,00000	0,00005	0,0000
	126	6,70	0,00	0,00	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	129	6,70	0,02	0,01	1,19	0,00000	0,00005	0,0000
	129	6,70	0,02	0,01	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	132	6,70	0,02	0,01	1,19	0,00000	0,00005	0,0000
	116	6,90	0,02	0,01	1,22	0,00001	0,00003	0,0000	119	6,90	0,02	0,02	1,22	0,00000	0,00002	0,0000
	119	6,90	0,02	0,02	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	122	6,90	0,00	0,01	1,22	0,00000	0,00002	0,0000
	122	6,90	0,00	0,01	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	125	6,90	0,00	0,00	1,22	0,00000	0,00002	0,0000
	125	6,90	0,00	0,00	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	128	6,90	0,02	0,02	1,22	0,00000	0,00002	0,0000
	128	6,90	0,02	0,02	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	131	6,90	0,02	0,01	1,22	0,00001	0,00003	0,0000
	8	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00001	0,00002	0,0000	15	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00000	0,00002	0,0000
	36	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	43	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00001	0,00002	0,0000
	57	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00001	0,00002	0,0000	59	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00000	0,00002	0,0000
	65	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	67	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00001	0,00002	0,0000
	137	6,90	0,02	0,01	1,22	0,00001	0,00003	0,0000	140	6,90	0,02	0,02	1,22	0,00000	0,00002	0,0000
	140	6,90	0,02	0,02	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	143	6,90	0,00	0,01	1,22	0,00000	0,00002	0,0000
	143	6,90	0,00	0,01	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	146	6,90	0,00	0,00	1,22	0,00000	0,00002	0,0000
	146	6,90	0,00	0,00	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	149	6,9						

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 0°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz
tto	In.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)	Fin.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)
82	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00028	0,0000	83	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00029	0,0000	0,0000
83	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00029	0,0000	84	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00029	0,0000	0,0000
84	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00028	0,0000	85	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00038	0,0000	0,0000
85	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00005	0,0000	120	6,70	0,73	0,04	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
14	6,40	0,70	0,03	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	8	7,00	0,77	0,02	0,95	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
120	6,70	0,73	0,03	0,94	0,00000	0,00002	0,0000	117	6,70	0,73	0,03	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
15	7,00	0,77	0,03	0,95	0,00001	0,00005	0,0000	21	6,40	0,70	0,03	0,94	0,00000	0,00004	0,0000	0,0000
117	6,70	0,73	0,04	0,94	0,00000	0,00002	0,0000	141	6,70	0,73	0,03	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
57	7,00	0,77	0,02	0,95	0,00001	0,00005	0,0000	58	6,40	0,70	0,03	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
141	6,70	0,73	0,04	0,94	0,00000	0,00004	0,0000	138	6,70	0,73	0,04	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
60	6,40	0,70	0,03	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	59	7,00	0,77	0,03	0,95	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
138	6,70	0,73	0,03	0,94	0,00000	0,00002	0,0000	129	6,70	0,72	0,03	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
43	7,00	0,76	0,02	0,96	0,00001	0,00005	0,0000	49	6,40	0,68	0,03	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
129	6,70	0,72	0,04	0,95	0,00000	0,00004	0,0000	132	6,70	0,72	0,04	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
42	6,40	0,68	0,03	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	36	7,00	0,76	0,03	0,96	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
132	6,70	0,72	0,03	0,96	0,00000	0,00002	0,0000	153	6,70	0,72	0,03	0,96	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
65	7,00	0,76	0,03	0,96	0,00001	0,00005	0,0000	66	6,40	0,68	0,03	0,95	0,00000	0,00004	0,0000	0,0000
153	6,70	0,72	0,04	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	150	6,70	0,72	0,04	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
68	6,40	0,68	0,03	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	67	7,00	0,76	0,02	0,96	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
150	6,70	0,72	0,03	0,95	0,00000	0,00005	0,0000									

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 90°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)	Filo Fin.	Alt. (m)	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
	9	6,54	0,04	0,69	0,00	0,00005	0,00000	0,0000	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	10	5,05	0,01	0,59	0,00	0,00008	0,00000	0,0000	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	11	5,05	0,00	0,59	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	12	5,05	0,01	0,59	0,00	0,00008	0,00000	0,0000	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	13	6,54	0,04	0,69	0,00	0,00005	0,00000	0,0000	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	16	6,54	0,04	0,71	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	17	5,05	0,01	0,65	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	18	5,05	0,00	0,66	0,00	0,00009	0,00000	0,0000	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	19	5,05	0,01	0,65	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	20	6,54	0,04	0,71	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	23	6,54	0,04	1,31	0,00	0,00011	0,00000	0,0000	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	24	5,05	0,01	1,18	0,00	0,00012	0,00000	0,0000	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00002	0,00000	0,0000
	25	5,05	0,00	1,18	0,00	0,00015	0,00000	0,0000	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00002	0,00000	0,0000
	26	5,05	0,01	1,18	0,00	0,00012	0,00000	0,0000	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00002	0,00000	0,0000
	27	6,54	0,04	1,31	0,00	0,00011	0,00000	0,0000	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	30	6,54	0,04	1,36	0,00	0,00011	0,00000	0,0000	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	31	5,05	0,01	1,23	0,00	0,00013	0,00000	0,0000	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00002	0,00000	0,0000
	32	5,05	0,00	1,23	0,00	0,00016	0,00000	0,0000	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00002	0,00000	0,0000
	33	5,05	0,01	1,23	0,00	0,00013	0,00000	0,0000	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00002	0,00000	0,0000
	34	6,54	0,04	1,36	0,00	0,00011	0,00000	0,0000	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	37	6,54	0,04	0,77	0,00	0,00007	0,00000	0,0000	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	38	5,05	0,01	0,71	0,00	0,00007	0,00000	0,0000	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	39	5,05	0,00	0,71	0,00	0,00010	0,00000	0,0000	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	40	5,05	0,01	0,71	0,00	0,00007	0,00000	0,0000	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	41	6,54	0,04	0,77	0,00	0,00007	0,00000	0,0000	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	44	6,54	0,04	0,74	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	45	5,05	0,01	0,64	0,00	0,00008	0,00000	0,0000	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	46	5,05	0,00	0,64	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	47	5,05	0,01	0,64	0,00	0,00008	0,00000	0,0000	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	48	6,54	0,04	0,74	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	10	5,05	0,59	0,00	0,01	0,00000	0,00001	0,0001	17	5,05	0,65	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	17	5,05	0,65	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	24	5,05	1,18	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	24	5,05	1,18	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	31	5,05	1,23	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	31	5,05	1,23	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	38	5,05	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	38	5,05	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	45	5,05	0,64	0,00	0,01	0,00000	0,00000	0,0001
	70	5,05	0,01	0,03	0,64	0,00003	0,00000	0,0000	46	5,05	0,00	0,00	0,64	0,00006	0,00000	0,0000
	72	5,05	0,01	0,05	0,64	0,00002	0,00000	0,0000	47	5,05	0,01	0,00	0,64	0,00008	0,00000	0,0000
	47	5,05	0,64	0,00	0,01	0,00000	0,00000	0,0001	40	5,05	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	40	5,05	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	33	5,05	1,23	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	33	5,05	1,23	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	26	5,05	1,18	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	26	5,05	1,18	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	19	5,05	0,65	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	19	5,05	0,65	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	12	5,05	0,59	0,00	0,01	0,00000	0,00001	0,0001
	94	5,05	0,01	0,02	0,59	0,00003	0,00000	0,0000	11	5,05	0,00	0,00	0,59	0,00006	0,00000	0,0000
	96	5,05	0,01	0,05	0,59	0,00002	0,00000	0,0000	12	5,05	0,01	0,00	0,59	0,00008	0,00001	0,0000
	98	5,05	0,01	0,07	0,65	0,00002	0,00001	0,0000	18	5,05	0,00	0,00	0,66	0,00009	0,00002	0,0000
	100	5,05	0,01	0,02	0,65	0,00003	0,00001	0,0000	19	5,05	0,01	0,00	0,65	0,00006	0,00004	0,0000
	102	5,05	0,01	0,10	1,18	0,00004	0,00001	0,0000	25	5,05	0,00	0,00	1,18	0,00015	0,00003	0,0000
	104	5,05	0,01	0,05	1,18	0,00005	0,00001	0,0000	26	5,05	0,01	0,00	1,18	0,00012	0,00004	0,0000
	106	5,05	0,01	0,10	1,23	0,00004	0,00001	0,0000	32	5,05	0,00	0,00	1,23	0,00016	0,00002	0,0000
	108	5,05	0,01	0,05	1,23	0,00006	0,00001	0,0000	33	5,05	0,01	0,00	1,23	0,00013	0,00004	0,0000
	110	5,05	0,01	0,07	0,71	0,00002	0,00001	0,0000	39	5,05	0,00	0,00	0,71	0,00010	0,00002	0,0000
	112	5,05	0,01	0,03	0,71	0,00003	0,00001	0,0000	40	5,05	0,01	0,00	0,71	0,00007	0,00004	0,0000
	11	5,05	0,59	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	18	5,05	0,66	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0001
	18	5,05	0,66	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0001	25	5,05	1,18	0,00	0,00	0,00000	0,00003	0,0001
	25	5,05	1,18	0,00	0,00	0,00000	0,00003	0,0001	32	5,05	1,23	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0002
	32	5,05	1,23	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0002	39	5,05	0,71	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0001
	39	5,05	0,71	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0001	46	5,05	0,64	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001
	10	6,80	0,01	0,69	0,00	0,00003	0,00000	0,0000	10	5,05	0,01	0,59	0,00	0,00008	0,00000	0,0000
	11	5,80	0,00	0,64	0,00	0,00007	0,00000	0,0000	11	5,05	0,00	0,59	0,00	0,00006	0,00000	0,0000
	12	6,80	0,01	0,69	0,00	0,00003	0,00000	0,0000	12	5,05	0,01	0,59	0,00	0,00008	0,00000	0,0000
	17	6,80	0,01	0,71	0,00	0,00001	0,00000	0,0000	17	5,05	0,01	0,65	0,00	0,00006	0,00000	0,0000
	18	5,80	0,00	0,74	0,00	0,00013	0,00000	0,0000	18	5,05	0,00	0,66	0,00	0,00009	0,00000	0,0000
	19	6,80	0,01	0,71	0,00	0,00001	0,00000	0,0000	19	5,05	0,01	0,65	0,00	0,00006	0,00000	0,0000
	24	6,80	0,01	1,31	0,00	0,00002	0,00000	0,0000	24	5,05	0,01	1,18	0,00	0,00012	0,00000	0,0000
	25	5,80	0,00	1,31	0,00	0,00020	0,00000	0,0000	25	5,05	0,00	1,18	0,00	0,00015	0,00000	0,0000
	26	6,80	0,01	1,31	0,00	0,00002	0,00000	0,0000	26	5,05	0,01	1,18	0,00	0,00012	0,00000	0,0000
	31	6,80	0,01	1,36	0,00	0,00002	0,00000	0,0000	31	5,05	0,01	1,23	0,00	0,00013	0,00000	0,0000

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 90°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz
tto	In.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)	Fin.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)
32	5,80	0,00	1,37	0,00	0,00021	0,00000	0,00000	0,00000	32	5,05	0,00	1,23	0,00	0,00016	0,00000	0,00000
33	6,80	0,01	1,36	0,00	0,00002	0,00000	0,00000	0,00000	33	5,05	0,01	1,23	0,00	0,00013	0,00000	0,00000
38	6,80	0,01	0,77	0,00	0,00001	0,00000	0,00000	0,00000	38	5,05	0,01	0,71	0,00	0,00007	0,00000	0,00000
39	5,80	0,00	0,80	0,00	0,00014	0,00000	0,00000	0,00000	39	5,05	0,00	0,71	0,00	0,00010	0,00000	0,00000
40	6,80	0,01	0,77	0,00	0,00001	0,00000	0,00000	0,00000	40	5,05	0,01	0,71	0,00	0,00007	0,00000	0,00000
45	6,80	0,01	0,74	0,00	0,00003	0,00000	0,00000	0,00000	45	5,05	0,01	0,64	0,00	0,00008	0,00000	0,00000
46	5,80	0,00	0,69	0,00	0,00008	0,00000	0,00000	0,00000	46	5,05	0,00	0,64	0,00	0,00006	0,00000	0,00000
47	6,80	0,01	0,74	0,00	0,00003	0,00000	0,00000	0,00000	47	5,05	0,01	0,64	0,00	0,00008	0,00000	0,00000
116	6,90	0,03	0,09	0,69	0,00003	0,00001	0,00000	0,00000	12	6,80	0,01	0,04	0,69	0,00003	0,00001	0,00000
117	6,70	0,01	0,05	0,69	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	13	6,54	0,04	0,04	0,69	0,00005	0,00001	0,00000
118	6,50	0,05	0,00	0,69	0,00005	0,00001	0,00000	0,00000	14	6,40	0,06	0,10	0,69	0,00005	0,00001	0,00000
119	6,90	0,03	0,05	0,71	0,00001	0,00001	0,00000	0,00000	19	6,80	0,01	0,04	0,71	0,00001	0,00002	0,00000
120	6,70	0,01	0,07	0,71	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	20	6,54	0,04	0,04	0,71	0,00006	0,00002	0,00000
121	6,50	0,04	0,01	0,71	0,00006	0,00001	0,00000	0,00000	21	6,40	0,06	0,12	0,71	0,00006	0,00002	0,00000
122	6,90	0,03	0,11	1,30	0,00002	0,00000	0,00000	0,00000	26	6,80	0,01	0,07	1,30	0,00002	0,00002	0,00000
123	6,70	0,01	0,11	1,30	0,00004	0,00001	0,00000	0,00000	27	6,54	0,04	0,08	1,30	0,00011	0,00002	0,00000
124	6,50	0,04	0,01	1,30	0,00011	0,00002	0,00000	0,00000	28	6,40	0,06	0,20	1,30	0,00011	0,00002	0,00000
125	6,90	0,03	0,12	1,36	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	33	6,80	0,01	0,07	1,36	0,00002	0,00003	0,00000
126	6,70	0,01	0,12	1,36	0,00004	0,00002	0,00000	0,00000	34	6,54	0,04	0,08	1,36	0,00011	0,00003	0,00000
127	6,50	0,06	0,01	1,36	0,00011	0,00001	0,00000	0,00000	35	6,40	0,07	0,21	1,36	0,00011	0,00003	0,00000
128	6,90	0,03	0,06	0,77	0,00001	0,00001	0,00000	0,00000	40	6,80	0,01	0,04	0,77	0,00001	0,00003	0,00000
129	6,70	0,01	0,07	0,77	0,00002	0,00002	0,00000	0,00000	41	6,54	0,04	0,04	0,77	0,00007	0,00003	0,00000
130	6,50	0,06	0,01	0,77	0,00007	0,00001	0,00000	0,00000	42	6,40	0,07	0,13	0,77	0,00007	0,00003	0,00000
131	6,90	0,03	0,09	0,74	0,00003	0,00001	0,00000	0,00000	47	6,80	0,01	0,04	0,74	0,00003	0,00001	0,00000
132	6,70	0,01	0,05	0,74	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	48	6,54	0,04	0,04	0,74	0,00006	0,00001	0,00000
133	6,50	0,05	0,00	0,74	0,00006	0,00001	0,00000	0,00000	49	6,40	0,07	0,10	0,74	0,00006	0,00001	0,00000
137	6,90	0,03	0,09	0,69	0,00003	0,00001	0,00000	0,00000	10	6,80	0,01	0,04	0,69	0,00003	0,00001	0,00000
138	6,70	0,01	0,05	0,69	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	9	6,54	0,04	0,04	0,69	0,00005	0,00001	0,00000
139	6,50	0,05	0,00	0,69	0,00005	0,00001	0,00000	0,00000	58	6,40	0,06	0,10	0,69	0,00005	0,00001	0,00000
140	6,90	0,03	0,05	0,71	0,00001	0,00001	0,00000	0,00000	17	6,80	0,01	0,04	0,71	0,00001	0,00002	0,00000
141	6,70	0,01	0,07	0,71	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	16	6,54	0,04	0,04	0,71	0,00006	0,00002	0,00000
142	6,50	0,04	0,01	0,71	0,00006	0,00001	0,00000	0,00000	60	6,40	0,06	0,12	0,71	0,00006	0,00002	0,00000
143	6,90	0,03	0,11	1,30	0,00002	0,00000	0,00000	0,00000	24	6,80	0,01	0,07	1,30	0,00002	0,00002	0,00000
144	6,70	0,01	0,11	1,30	0,00004	0,00001	0,00000	0,00000	23	6,54	0,04	0,08	1,30	0,00011	0,00002	0,00000
145	6,50	0,04	0,01	1,30	0,00011	0,00002	0,00000	0,00000	62	6,40	0,06	0,20	1,30	0,00011	0,00002	0,00000
146	6,90	0,03	0,12	1,36	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	31	6,80	0,01	0,07	1,36	0,00002	0,00003	0,00000
147	6,70	0,01	0,12	1,36	0,00004	0,00002	0,00000	0,00000	30	6,54	0,04	0,08	1,36	0,00011	0,00003	0,00000
148	6,50	0,06	0,01	1,36	0,00011	0,00001	0,00000	0,00000	64	6,40	0,07	0,21	1,36	0,00011	0,00003	0,00000
149	6,90	0,03	0,06	0,77	0,00001	0,00001	0,00000	0,00000	38	6,80	0,01	0,04	0,77	0,00001	0,00003	0,00000
150	6,70	0,01	0,07	0,77	0,00002	0,00002	0,00000	0,00000	37	6,54	0,04	0,04	0,77	0,00007	0,00003	0,00000
151	6,50	0,06	0,01	0,77	0,00007	0,00001	0,00000	0,00000	66	6,40	0,07	0,13	0,77	0,00007	0,00003	0,00000
152	6,90	0,03	0,09	0,74	0,00003	0,00001	0,00000	0,00000	45	6,80	0,01	0,04	0,74	0,00003	0,00001	0,00000
153	6,70	0,01	0,05	0,74	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	44	6,54	0,04	0,04	0,74	0,00006	0,00001	0,00000
154	6,50	0,05	0,00	0,74	0,00006	0,00001	0,00000	0,00000	68	6,40	0,07	0,10	0,74	0,00006	0,00001	0,00000
10	6,80	0,69	0,00	0,01	0,00000	0,00001	0,00000	0,00000	17	6,80	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000
17	6,80	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000	0,00000	24	6,80	1,31	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000
24	6,80	1,31	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000	0,00000	31	6,80	1,36	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000
31	6,80	1,36	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000	0,00000	38	6,80	0,77	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000
38	6,80	0,77	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000	0,00000	45	6,80	0,74	0,00	0,01	0,00000	0,00001	0,00000
9	6,54	0,69	0,00	0,04	0,00000	0,00001	0,00001	0,00000	16	6,54	0,71	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001
16	6,54	0,71	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001	0,00000	23	6,54	1,31	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001
23	6,54	1,31	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001	0,00000	30	6,54	1,36	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001
30	6,54	1,36	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001	0,00000	37	6,54	0,77	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001
37	6,54	0,77	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001	0,00000	44	6,54	0,74	0,00	0,04	0,00000	0,00001	0,00001
13	6,54	0,69	0,00	0,04	0,00000	0,00001	0,00001	0,00000	20	6,54	0,71	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001
20	6,54	0,71	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001	0,00000	27	6,54	1,31	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001
27	6,54	1,31	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001	0,00000	34	6,54	1,36	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001
34	6,54	1,36	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001	0,00000	41	6,54	0,77	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001
41	6,54	0,77	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001	0,00000	48	6,54	0,74	0,00	0,04	0,00000	0,00001	0,00001
12	6,80	0,69	0,00	0,01	0,00000	0,00001	0,00000	0,00000	19	6,80	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000
19	6,80	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000	0,00000	26	6,80	1,31	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000
26	6,80	1,31	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000	0,00000	33	6,80	1,36	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000
33	6,80	1,36	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000	0,00000	40	6,80	0,77	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000
40	6,80	0,77	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000	0,00000	47	6,80	0,74	0,00	0,01	0,00000	0,00001	0,00000
11	5,80	0,64	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,00001	0,00000	18	5,80	0,74	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,00001
18	5,80	0,74	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,00001	0,00000	25	5,80	1,31	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,00002
25	5,80	1,31	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,00002	0,00000	32	5,80	1,37	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,00002
32	5,80	1,37	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,00002	0,00000	39	5,80	0,80	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,00001
39																

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 90°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz
tto	In.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)	Fin.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)
99	5,05	0,01	0,07	0,65	0,00002	0,00001	0,0000	100	5,05	0,01	0,02	0,65	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
24	5,05	0,01	0,00	1,18	0,00012	0,00004	0,0000	101	5,05	0,01	0,05	1,18	0,00005	0,00001	0,0000	0,0000
101	5,05	0,01	0,05	1,18	0,00005	0,00001	0,0000	102	5,05	0,01	0,10	1,18	0,00004	0,00001	0,0000	0,0000
25	5,05	0,00	0,00	1,18	0,00015	0,00003	0,0000	103	5,05	0,01	0,10	1,18	0,00004	0,00001	0,0000	0,0000
103	5,05	0,01	0,10	1,18	0,00004	0,00001	0,0000	104	5,05	0,01	0,05	1,18	0,00005	0,00001	0,0000	0,0000
31	5,05	0,01	0,00	1,23	0,00013	0,00004	0,0000	105	5,05	0,01	0,05	1,23	0,00006	0,00001	0,0000	0,0000
105	5,05	0,01	0,05	1,23	0,00006	0,00001	0,0000	106	5,05	0,01	0,10	1,23	0,00004	0,00001	0,0000	0,0000
32	5,05	0,00	0,00	1,23	0,00016	0,00002	0,0000	107	5,05	0,01	0,10	1,23	0,00004	0,00001	0,0000	0,0000
107	5,05	0,01	0,10	1,23	0,00004	0,00001	0,0000	108	5,05	0,01	0,05	1,23	0,00006	0,00001	0,0000	0,0000
38	5,05	0,01	0,00	0,71	0,00007	0,00004	0,0000	109	5,05	0,01	0,03	0,71	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
109	5,05	0,01	0,03	0,71	0,00003	0,00001	0,0000	110	5,05	0,01	0,07	0,71	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
39	5,05	0,00	0,00	0,71	0,00010	0,00002	0,0000	111	5,05	0,01	0,07	0,71	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
111	5,05	0,01	0,07	0,71	0,00002	0,00001	0,0000	112	5,05	0,01	0,03	0,71	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
69	5,05	0,64	0,05	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	109	5,05	0,71	0,03	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	0,0000
70	5,05	0,64	0,03	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	110	5,05	0,71	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
110	5,05	0,71	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	106	5,05	1,23	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
109	5,05	0,71	0,03	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	105	5,05	1,23	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	0,0001
105	5,05	1,23	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	101	5,05	1,18	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	0,0001
106	5,05	1,23	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	102	5,05	1,18	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	0,0000
102	5,05	1,18	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	98	5,05	0,65	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
101	5,05	1,18	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	97	5,05	0,65	0,02	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	0,0000
97	5,05	0,65	0,02	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	93	5,05	0,59	0,05	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	0,0000
94	5,05	0,59	0,02	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	98	5,05	0,65	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
96	5,05	0,59	0,05	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	100	5,05	0,65	0,02	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	0,0000
104	5,05	1,18	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	100	5,05	0,65	0,02	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	0,0000
104	5,05	1,18	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	108	5,05	1,23	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	0,0001
108	5,05	1,23	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	112	5,05	0,71	0,03	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	0,0000
112	5,05	0,71	0,03	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	72	5,05	0,64	0,05	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	0,0000
111	5,05	0,71	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	71	5,05	0,64	0,03	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	0,0000
103	5,05	1,18	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	107	5,05	1,23	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
107	5,05	1,23	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	111	5,05	0,71	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
99	5,05	0,65	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	103	5,05	1,18	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
95	5,05	0,59	0,02	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	99	5,05	0,65	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
8	7,00	0,04	0,14	0,69	0,00003	0,00001	0,0000	116	6,90	0,03	0,09	0,69	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
12	6,80	0,01	0,04	0,69	0,00003	0,00001	0,0000	117	6,70	0,01	0,05	0,69	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
13	6,54	0,04	0,03	0,69	0,00005	0,00001	0,0000	118	6,50	0,05	0,01	0,69	0,00005	0,00001	0,0000	0,0000
15	7,00	0,04	0,07	0,71	0,00001	0,00002	0,0000	119	6,90	0,03	0,05	0,71	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
19	6,80	0,01	0,04	0,71	0,00001	0,00002	0,0000	120	6,70	0,01	0,06	0,71	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
20	6,54	0,04	0,04	0,71	0,00006	0,00002	0,0000	121	6,50	0,04	0,01	0,71	0,00006	0,00001	0,0000	0,0000
22	7,00	0,04	0,16	1,30	0,00002	0,00002	0,0000	122	6,90	0,03	0,12	1,30	0,00002	0,00000	0,0000	0,0000
26	6,80	0,01	0,08	1,30	0,00002	0,00002	0,0000	123	6,70	0,01	0,11	1,30	0,00004	0,00001	0,0000	0,0000
27	6,54	0,04	0,07	1,30	0,00011	0,00002	0,0000	124	6,50	0,04	0,02	1,30	0,00011	0,00002	0,0000	0,0000
29	7,00	0,05	0,16	1,36	0,00003	0,00003	0,0000	125	6,90	0,03	0,12	1,36	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
33	6,80	0,01	0,08	1,36	0,00002	0,00003	0,0000	126	6,70	0,01	0,11	1,36	0,00004	0,00002	0,0000	0,0000
34	6,54	0,04	0,07	1,36	0,00011	0,00003	0,0000	127	6,50	0,06	0,02	1,36	0,00011	0,00001	0,0000	0,0000
36	7,00	0,05	0,08	0,77	0,00001	0,00003	0,0000	128	6,90	0,03	0,06	0,77	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
40	6,80	0,01	0,04	0,77	0,00001	0,00003	0,0000	129	6,70	0,01	0,07	0,77	0,00002	0,00002	0,0000	0,0000
41	6,54	0,04	0,04	0,77	0,00007	0,00003	0,0000	130	6,50	0,06	0,01	0,77	0,00007	0,00001	0,0000	0,0000
43	7,00	0,05	0,15	0,74	0,00003	0,00001	0,0000	131	6,90	0,03	0,09	0,74	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
47	6,80	0,01	0,04	0,74	0,00003	0,00001	0,0000	132	6,70	0,01	0,05	0,74	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
48	6,54	0,04	0,04	0,74	0,00006	0,00001	0,0000	133	6,50	0,05	0,01	0,74	0,00006	0,00001	0,0000	0,0000
57	7,00	0,04	0,14	0,69	0,00003	0,00001	0,0000	137	6,90	0,03	0,09	0,69	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
10	6,80	0,01	0,04	0,69	0,00003	0,00001	0,0000	138	6,70	0,01	0,05	0,69	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
9	6,54	0,04	0,03	0,69	0,00005	0,00001	0,0000	139	6,50	0,05	0,01	0,69	0,00005	0,00001	0,0000	0,0000
59	7,00	0,04	0,07	0,71	0,00001	0,00002	0,0000	140	6,90	0,03	0,05	0,71	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
17	6,80	0,01	0,04	0,71	0,00001	0,00002	0,0000	141	6,70	0,01	0,06	0,71	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
16	6,54	0,04	0,04	0,71	0,00006	0,00002	0,0000	142	6,50	0,04	0,01	0,71	0,00006	0,00001	0,0000	0,0000
61	7,00	0,04	0,16	1,30	0,00002	0,00002	0,0000	143	6,90	0,03	0,12	1,30	0,00002	0,00000	0,0000	0,0000
24	6,80	0,01	0,08	1,30	0,00002	0,00002	0,0000	144	6,70	0,01	0,11	1,30	0,00004	0,00001	0,0000	0,0000
23	6,54	0,04	0,07	1,30	0,00011	0,00002	0,0000	145	6,50	0,04	0,02	1,30	0,00011	0,00002	0,0000	0,0000
63	7,00	0,05	0,16	1,36	0,00003	0,00003	0,0000	146	6,90	0,03	0,12	1,36	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
31	6,80	0,01	0,08	1,36	0,00002	0,00003	0,0000	147	6,70	0,01	0,11	1,36	0,00004	0,00002	0,0000	0,0000
30	6,54	0,04	0,07	1,36	0,00011	0,00003	0,0000	148	6,50	0,06	0,02	1,36	0,00011	0,00001	0,0000	0,0000
65	7,00	0,05	0,08	0,77	0,00001	0,00003	0,0000	149	6,90	0,03	0,06	0,77	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
38	6,80	0,01	0,04	0,77	0,00001	0,00003	0,0000	150	6,70	0,01	0,07	0,77	0,00002	0,00002	0,0000	0,0000
37	6,54	0,04	0,04	0,77	0,00007	0,00003	0,0000	151	6,50	0,06	0,01	0,77	0,00007	0,00001	0,0000	0,0000
67	7,00	0,05	0,15	0,74	0,00003	0,00001	0,0000	152	6,90	0,03	0,09	0,74	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
45	6,80	0,01	0,04	0,74	0,00003	0,00001	0,0000	153	6,70	0,01	0,05	0,74	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
44	6,54	0,04	0,04	0,74	0,00006	0,00001	0,0000	154	6,50	0,05	0,01	0,74	0,00006	0,00001	0,0000	0,0000</

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 90°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz
tto	In.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)	Fin.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)
65	7,00	0,77	0,05	0,05	0,00001	0,00003	0,0000	67	7,00	0,74	0,10	0,05	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
137	6,90	0,69	0,05	0,03	0,00001	0,00001	0,0000	140	6,90	0,71	0,02	0,03	0,00000	0,00001	0,0000	0,0000
140	6,90	0,71	0,02	0,03	0,00000	0,00001	0,0000	143	6,90	1,31	0,04	0,03	0,00001	0,00000	0,0000	0,0000
143	6,90	1,31	0,04	0,03	0,00001	0,00000	0,0000	146	6,90	1,37	0,04	0,03	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
146	6,90	1,37	0,04	0,03	0,00001	0,00001	0,0000	149	6,90	0,77	0,02	0,03	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
149	6,90	0,77	0,02	0,03	0,00001	0,00002	0,0000	152	6,90	0,74	0,05	0,03	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
138	6,70	0,69	0,01	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	141	6,70	0,71	0,02	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
141	6,70	0,71	0,02	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	144	6,70	1,31	0,03	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
144	6,70	1,31	0,03	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	147	6,70	1,37	0,04	0,01	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
147	6,70	1,37	0,04	0,01	0,00001	0,00002	0,0000	150	6,70	0,77	0,03	0,01	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
150	6,70	0,77	0,03	0,01	0,00001	0,00002	0,0000	153	6,70	0,74	0,01	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	0,0000
63	7,00	1,37	0,09	0,05	0,00001	0,00003	0,0000	65	7,00	0,77	0,05	0,05	0,00001	0,00003	0,0000	0,0000
58	6,40	0,68	0,14	0,06	0,00001	0,00001	0,0001	60	6,40	0,70	0,16	0,06	0,00002	0,00002	0,0001	0,0001
60	6,40	0,70	0,16	0,06	0,00002	0,00002	0,0001	62	6,40	1,29	0,28	0,06	0,00002	0,00002	0,0001	0,0001
62	6,40	1,29	0,28	0,06	0,00002	0,00002	0,0001	64	6,40	1,35	0,29	0,07	0,00002	0,00003	0,0001	0,0001
64	6,40	1,35	0,29	0,07	0,00002	0,00003	0,0001	66	6,40	0,76	0,17	0,07	0,00002	0,00003	0,0001	0,0001
66	6,40	0,76	0,17	0,07	0,00002	0,00003	0,0001	68	6,40	0,73	0,15	0,07	0,00001	0,00001	0,0001	0,0001
74	5,80	0,64	0,16	0,02	0,00003	0,00001	0,0001	75	5,80	0,74	0,29	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	0,0002
75	5,80	0,74	0,29	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	76	5,80	1,32	0,45	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	0,0002
76	5,80	1,32	0,45	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	77	5,80	1,37	0,47	0,02	0,00003	0,00004	0,0002	0,0002
78	5,80	0,80	0,31	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	77	5,80	1,37	0,47	0,02	0,00003	0,00004	0,0002	0,0002
78	5,80	0,80	0,31	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	79	5,80	0,69	0,17	0,02	0,00003	0,00001	0,0001	0,0001
81	5,80	0,64	0,16	0,02	0,00003	0,00001	0,0001	82	5,80	0,74	0,29	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	0,0002
82	5,80	0,74	0,29	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	83	5,80	1,32	0,45	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	0,0002
83	5,80	1,32	0,45	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	84	5,80	1,37	0,47	0,02	0,00003	0,00004	0,0002	0,0002
84	5,80	1,37	0,47	0,02	0,00003	0,00004	0,0002	85	5,80	0,80	0,31	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	0,0002
85	5,80	0,80	0,31	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	86	5,80	0,69	0,17	0,02	0,00003	0,00001	0,0001	0,0001
14	6,40	0,55	0,12	0,42	0,00003	0,00001	0,0000	120	6,70	0,57	0,04	0,43	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
120	6,70	0,56	0,04	0,44	0,00001	0,00001	0,0000	8	7,00	0,54	0,11	0,43	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
15	7,00	0,57	0,05	0,44	0,00001	0,00002	0,0000	117	6,70	0,54	0,02	0,43	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
117	6,70	0,55	0,02	0,42	0,00001	0,00001	0,0000	21	6,40	0,57	0,14	0,43	0,00004	0,00002	0,0000	0,0000
57	7,00	0,54	0,11	0,43	0,00003	0,00001	0,0000	141	6,70	0,56	0,04	0,44	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
141	6,70	0,57	0,04	0,43	0,00001	0,00001	0,0000	58	6,40	0,55	0,12	0,42	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
60	6,40	0,57	0,14	0,43	0,00004	0,00002	0,0000	138	6,70	0,55	0,02	0,42	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
138	6,70	0,54	0,02	0,43	0,00001	0,00001	0,0000	59	7,00	0,57	0,05	0,44	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
43	7,00	0,59	0,12	0,46	0,00003	0,00001	0,0000	129	6,70	0,61	0,04	0,46	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
129	6,70	0,62	0,04	0,46	0,00001	0,00002	0,0000	49	6,40	0,59	0,13	0,45	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
42	6,40	0,63	0,16	0,44	0,00005	0,00003	0,0001	132	6,70	0,60	0,02	0,43	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
132	6,70	0,58	0,02	0,45	0,00001	0,00001	0,0000	36	7,00	0,62	0,06	0,46	0,00001	0,00003	0,0000	0,0000
65	7,00	0,62	0,06	0,46	0,00001	0,00003	0,0000	153	6,70	0,58	0,02	0,45	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
153	6,70	0,60	0,02	0,43	0,00001	0,00001	0,0000	66	6,40	0,63	0,16	0,44	0,00005	0,00003	0,0001	0,0001
68	6,40	0,59	0,13	0,45	0,00003	0,00001	0,0000	150	6,70	0,62	0,04	0,46	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
150	6,70	0,61	0,04	0,46	0,00001	0,00002	0,0000	67	7,00	0,59	0,12	0,46	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 1

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
1	-0,002	0,013	-0,032	-0,000058	-0,000009	0,000000
2	-0,017	2,490	-0,094	0,000862	0,000811	0,000141
3	0,000	-0,011	-0,072	0,000030	-0,000001	0,000000
4	-0,067	0,050	-0,190	-0,000859	0,000067	-0,000026
5	-0,003	0,000	-0,082	0,000000	-0,000009	0,000000
6	-0,144	0,000	-0,216	0,000000	0,000540	0,000000
7	0,000	0,011	-0,072	-0,000030	-0,000001	0,000000
8	-0,067	-0,050	-0,190	0,000859	0,000067	0,000026
9	-0,002	-0,013	-0,032	0,000058	-0,000009	0,000000
10	-0,017	-2,490	-0,094	-0,000862	0,000811	-0,000141
11	0,000	0,025	-0,084	-0,000101	0,000001	0,000000
12	-0,022	2,998	-0,261	0,002129	-0,000144	0,000025
13	0,000	-0,013	-0,159	0,000036	-0,000001	0,000000
14	-0,039	-0,072	-0,423	-0,000947	0,000034	-0,000010
15	0,000	0,000	-0,179	0,000000	-0,000002	0,000000
16	-0,061	0,000	-0,479	0,000000	0,000075	0,000000
17	0,000	0,013	-0,159	-0,000036	-0,000001	0,000000
18	-0,039	0,072	-0,423	0,000947	0,000034	0,000010
19	0,000	-0,025	-0,084	0,000101	0,000001	0,000000
20	-0,022	-2,998	-0,261	-0,002129	-0,000144	-0,000025
21	0,000	0,025	-0,073	-0,000103	-0,000001	0,000000
22	-0,026	3,561	-0,225	0,001959	0,000037	0,000020
23	0,000	-0,016	-0,148	0,000043	0,000000	0,000000

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 1

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
24	-0,015	-0,016	-0,395	-,001161	-,000003	0,000001
25	0,000	0,000	-0,172	0,000000	0,000000	0,000000
26	-0,024	0,000	-0,459	0,000000	0,000022	0,000000
27	0,000	0,016	-0,148	-,000043	0,000000	0,000000
28	-0,015	0,016	-0,395	0,001161	-,000003	-,000001
29	0,000	-0,025	-0,073	0,000103	-,000001	0,000000
30	-0,026	-3,561	-0,225	-,001959	0,000037	-,000020
31	0,000	0,025	-0,072	-,000103	0,000000	0,000000
32	-0,030	3,541	-0,223	0,001945	-,000046	-,000026
33	0,000	-0,016	-0,147	0,000042	0,000000	0,000000
34	0,008	-0,016	-0,393	-,001154	0,000002	0,000000
35	0,000	0,000	-0,171	0,000000	0,000000	0,000000
36	0,001	0,000	-0,457	0,000000	-,000023	0,000000
37	0,000	0,016	-0,147	-,000042	0,000000	0,000000
38	0,008	0,016	-0,393	0,001154	0,000002	0,000000
39	0,000	-0,025	-0,072	0,000103	0,000000	0,000000
40	-0,030	-3,541	-0,223	-,001945	-,000046	0,000026
41	-0,001	0,025	-0,086	-,000103	-,000002	0,000000
42	-0,035	3,102	-0,265	0,002176	0,000190	-,000023
43	0,000	-0,014	-0,162	0,000037	0,000001	0,000000
44	0,032	-0,071	-0,431	-,0000981	-,000033	0,000011
45	0,000	0,000	-0,183	0,000000	0,000001	0,000000
46	0,038	0,000	-0,487	0,000000	-,000057	0,000000
47	0,000	0,014	-0,162	-,000037	0,000001	0,000000
48	0,032	0,071	-0,431	0,000981	-,000033	-,000011
49	-0,001	-0,025	-0,086	0,000103	-,000002	0,000000
50	-0,035	-3,102	-0,265	-,002176	0,000190	0,000023
51	0,003	0,013	-0,033	-,000059	0,000009	0,000000
52	-0,040	2,514	-0,098	0,000890	-,000900	-,000161
53	0,000	-0,011	-0,074	0,000030	0,000001	0,000000
54	0,064	0,048	-0,195	-,000865	-,000070	0,000028
55	0,003	0,000	-0,084	0,000000	0,000009	0,000000
56	0,132	0,000	-0,223	0,000000	-,000585	0,000000
57	0,000	0,011	-0,074	-,000030	0,000001	0,000000
58	0,064	-0,048	-0,195	0,000865	-,000070	-,000028
59	0,003	-0,013	-0,033	0,000059	0,000009	0,000000
60	-0,040	-2,514	-0,098	-,000890	-,000900	0,000161
61	0,059	2,493	-0,223	-,001782	0,000507	0,000046
62	0,191	0,000	-0,224	0,000000	0,000588	0,000000
63	0,059	-2,493	-0,223	0,001782	0,000507	-,000046
64	0,030	3,045	-0,498	-,003086	-,000027	0,000013
65	0,071	0,000	-0,496	0,000000	0,000158	0,000000
66	0,030	-3,045	-0,498	0,003086	-,000027	-,000013
67	0,005	3,594	-0,465	-,003178	0,000012	0,000006
68	0,010	0,000	-0,476	0,000000	0,000036	0,000000
69	0,005	-3,594	-0,465	0,003178	0,000012	-,000006
70	-0,018	3,573	-0,462	-,003159	-,000017	-,000011
71	-0,032	0,000	-0,474	0,000000	-,000036	0,000000
72	-0,018	-3,573	-0,462	0,003159	-,000017	0,000011
73	-0,043	3,150	-0,508	-,003168	0,000053	-,000016
74	-0,091	0,000	-0,505	0,000000	-,000145	0,000000
75	-0,043	-3,150	-0,508	0,003168	0,000053	0,000016
76	-0,076	2,518	-0,229	-,001817	-,000554	-,000059

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 1

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
77	-0,227	0,000	-0,230	0,000000	-,000632	0,000000
78	-0,076	-2,518	-0,229	0,001817	-,000554	0,000059
79	-0,168	-3,208	-13,011	0,004238	0,011566	-,000732
80	0,143	-2,731	-4,318	-,002099	0,015102	-,000798
81	-0,129	-4,533	-27,482	0,009147	-,001443	0,000003
82	0,101	-3,601	-11,080	-,005400	-,003173	0,000108
83	-0,037	-5,032	-26,407	0,008747	0,000340	-,000048
84	0,008	-4,113	-10,056	-,004912	0,000951	-,000076
85	0,055	-5,003	-26,252	0,008698	-,000430	0,000058
86	-0,084	-4,088	-9,978	-,004875	-,001114	0,000088
87	0,147	-4,672	-28,107	0,009351	0,002096	-,000034
88	-0,177	-3,718	-11,317	-,005515	0,004061	-,000146
89	0,187	-3,252	-13,355	0,004354	-,012651	0,000801
90	-0,221	-2,763	-4,465	-,002171	-,016773	0,000890
91	-0,168	3,208	-13,011	-,004238	0,011566	0,000732
92	0,143	2,731	-4,318	0,002099	0,015102	0,000798
93	-0,129	4,533	-27,482	-,009147	-,001443	-,000003
94	0,101	3,601	-11,080	0,005400	-,003173	-,000108
95	-0,037	5,032	-26,407	-,008747	0,000340	0,000048
96	0,008	4,113	-10,056	0,004912	0,000951	0,000076
97	0,055	5,003	-26,252	-,008698	-,000430	-,000058
98	-0,084	4,088	-9,978	0,004875	-,001114	-,000088
99	0,147	4,672	-28,107	-,009351	0,002096	0,000034
100	-0,177	3,718	-11,317	0,005515	0,004061	0,000146
101	0,187	3,252	-13,355	-,004354	-,012651	-,000801
102	-0,221	2,763	-4,465	0,002171	-,016773	-,000890
103	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
104	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
105	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
106	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
107	-0,015	0,000	-1,519	-,000960	-,001765	-,000121
108	-0,015	0,000	-1,519	0,000960	-,001765	0,000121
109	-0,014	0,000	-3,879	0,002524	0,000235	0,000025
110	-0,014	0,000	-3,879	-,002524	0,000235	-,000025
111	-0,013	0,000	-3,499	-,002262	-,000023	-,000008
112	-0,013	0,000	-3,499	0,002262	-,000023	0,000008
113	-0,012	0,000	-3,521	0,002277	0,000010	-,000009
114	-0,012	0,000	-3,521	-,002277	0,000010	0,000009
115	-0,011	0,000	-3,800	-,002472	-,000145	0,000027
116	-0,011	0,000	-3,800	0,002472	-,000145	-,000027
117	-0,010	0,000	-1,468	0,000927	0,001622	-,000113
118	-0,010	0,000	-1,468	-,000927	0,001622	0,000113
119	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
120	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
121	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
122	-0,006	0,031	-1,669	-,000231	-,004435	0,000023
123	-0,002	0,016	-1,269	0,000523	-,012276	-,000045
124	-0,002	-0,016	-1,269	-,000523	-,012276	0,000045
125	-0,006	-0,031	-1,669	0,000231	-,004435	-,000023
126	-0,005	0,033	-1,640	-,000223	0,003965	-,000020
127	-0,014	0,016	-1,241	0,000514	0,010960	0,000044
128	-0,014	-0,016	-1,241	-,000514	0,010960	-,000044
129	-0,005	-0,033	-1,640	0,000223	0,003965	0,000020

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 1

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
130	-0,005	-0,047	-2,741	-,000576	-,000839	-,000007
131	-0,012	-0,024	-2,419	0,000871	-,002519	0,000014
132	-0,012	0,024	-2,419	-,000871	-,002519	-,000014
133	-0,005	0,047	-2,741	0,000576	-,000839	0,000007
134	-0,005	-0,010	-2,812	-,000515	0,000303	-,000002
135	-0,010	-0,005	-2,360	0,000885	0,000865	0,000005
136	-0,010	0,005	-2,360	-,000885	0,000865	-,000005
137	-0,005	0,010	-2,812	0,000515	0,000303	0,000002
138	-0,005	-0,010	-2,793	-,000511	-,000347	0,000003
139	-0,007	-0,005	-2,344	0,000879	-,000993	-,000003
140	-0,007	0,005	-2,344	-,000879	-,000993	0,000003
141	-0,005	0,010	-2,793	0,000511	-,000347	-,000003
142	-0,005	-0,046	-2,810	-,000587	0,001079	0,000009
143	-0,004	-0,023	-2,474	0,000893	0,003182	-,000012
144	-0,004	0,023	-2,474	-,000893	0,003182	0,000012
145	-0,005	0,046	-2,810	0,000587	0,001079	-,000009
146	-0,011	-2,796	-5,834	0,003833	0,014425	-,000829
147	-0,004	-2,419	1,141	0,000056	0,013972	-,000716
148	0,068	-2,539	-0,994	-,001499	0,005096	-,000392
149	-0,007	-3,654	-12,003	0,008201	-,002799	0,000106
150	-0,008	-2,881	1,989	0,000265	-,003894	0,000237
151	0,004	-3,117	-2,532	-,003822	-,001054	0,000019
152	-0,001	-4,188	-11,623	0,007845	0,000911	-,000065
153	-0,013	-3,437	2,071	0,000218	0,001332	-,000071
154	-0,015	-3,671	-2,296	-,003473	0,000312	-,000029
155	0,005	-4,164	-11,553	0,007799	-,001063	0,000081
156	-0,017	-3,417	2,059	0,000216	-,001501	0,000090
157	-0,047	-3,650	-2,279	-,003447	-,000367	0,000041
158	0,010	-3,773	-12,282	0,008386	0,003656	-,000143
159	-0,022	-2,982	2,043	0,000269	0,004729	-,000273
160	-0,063	-3,224	-2,585	-,003904	0,001354	-,000029
161	0,015	-2,828	-5,982	0,003936	-,016056	0,000926
162	-0,027	-2,441	1,163	0,000060	-,015651	0,000817
163	-0,136	-2,564	-1,028	-,001550	-,005660	0,000436
164	-0,011	2,796	-5,834	-,003833	0,014425	0,000829
165	-0,004	2,419	1,141	-,000056	0,013972	0,000716
166	0,068	2,539	-0,994	0,001499	0,005096	0,000392
167	-0,007	3,654	-12,003	-,008201	-,002799	-,000106
168	-0,008	2,881	1,989	-,000265	-,003894	-,000237
169	0,004	3,117	-2,532	0,003822	-,001054	-,000019
170	-0,001	4,188	-11,623	-,007845	0,000911	0,000065
171	-0,013	3,437	2,071	-,000218	0,001332	0,000071
172	-0,015	3,671	-2,296	0,003473	0,000312	0,000029
173	0,005	4,164	-11,553	-,007799	-,001063	-,000081
174	-0,017	3,417	2,059	-,000216	-,001501	-,000090
175	-0,047	3,650	-2,279	0,003447	-,000367	-,000041
176	0,010	3,773	-12,282	-,008386	0,003656	0,000143
177	-0,022	2,982	2,043	-,000269	0,004729	0,000273
178	-0,063	3,224	-2,585	0,003904	0,001354	0,000029
179	0,015	2,828	-5,982	-,003936	-,016056	-,000926
180	-0,027	2,441	1,163	-,000060	-,015651	-,000817
181	-0,136	2,564	-1,028	0,001550	-,005660	-,000436

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 2

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
1	-0,002	0,000	-0,015	0,000007	-,000008	0,000000
2	-1,513	-1,262	1,138	0,000349	0,000073	-,000391
3	0,020	-0,010	-0,031	0,000036	0,000025	0,000000
4	-0,702	-1,245	0,829	-,000237	-,000093	-,001026
5	0,021	0,000	-0,055	0,000000	0,000027	0,000000
6	-0,258	0,000	0,766	0,000000	-,000028	0,000000
7	0,020	0,010	-0,031	-,000036	0,000025	0,000000
8	-0,702	1,245	0,829	0,000237	-,000093	0,001026
9	-0,002	0,000	-0,015	-,000007	-,000008	0,000000
10	-1,513	1,262	1,138	-,000349	0,000073	0,000391
11	0,000	0,001	-0,022	0,000004	-,000001	0,000000
12	-0,324	-1,342	1,114	0,000483	-,000024	-,000092
13	0,001	-0,010	-0,054	0,000038	0,000003	0,000000
14	0,473	-1,283	0,769	-,000272	0,000055	-,000426
15	0,001	0,000	-0,113	0,000000	0,000006	0,000000
16	0,941	0,000	0,610	0,000000	0,000094	0,000000
17	0,001	0,010	-0,054	-,000038	0,000003	0,000000
18	0,473	1,283	0,769	0,000272	0,000055	0,000426
19	0,000	-0,001	-0,022	-,000004	-,000001	0,000000
20	-0,324	1,342	1,114	-,000483	-,000024	0,000092
21	0,001	0,001	-0,020	0,000002	0,000004	0,000000
22	0,887	-1,161	1,122	0,000458	0,000025	-,000038
23	0,003	-0,011	-0,051	0,000040	0,000013	0,000000
24	1,681	-1,264	0,777	-,000338	0,000053	-,000182
25	0,004	0,000	-0,109	0,000000	0,000016	0,000000
26	2,151	0,000	0,620	0,000000	0,000082	0,000000
27	0,003	0,011	-0,051	-,000040	0,000013	0,000000
28	1,681	1,264	0,777	0,000338	0,000053	0,000182
29	0,001	-0,001	-0,020	-,000002	0,000004	0,000000
30	0,887	1,161	1,122	-,000458	0,000025	0,000038
31	0,002	0,001	-0,020	0,000002	0,000010	0,000000
32	2,092	-1,160	1,123	0,000457	0,000048	0,000031
33	0,005	-0,011	-0,051	0,000040	0,000022	0,000000
34	2,893	-1,264	0,777	-,000337	0,000081	0,000108
35	0,006	0,000	-0,108	0,000000	0,000026	0,000000
36	3,356	0,000	0,622	0,000000	0,000106	0,000000
37	0,005	0,011	-0,051	-,000040	0,000022	0,000000
38	2,893	1,264	0,777	0,000337	0,000081	-,000108
39	0,002	-0,001	-0,020	-,000002	0,000010	0,000000
40	2,092	1,160	1,123	-,000457	0,000048	-,000031
41	0,003	0,001	-0,022	0,000002	0,000015	0,000000
42	3,303	-1,193	1,116	0,000494	0,000085	0,000083
43	0,007	-0,011	-0,055	0,000040	0,000032	0,000000
44	4,121	-1,275	0,765	-,000329	0,000118	0,000362
45	0,008	0,000	-0,116	0,000000	0,000036	0,000000
46	4,583	0,000	0,601	0,000000	0,000102	0,000000
47	0,007	0,011	-0,055	-,000040	0,000032	0,000000
48	4,121	1,275	0,765	0,000329	0,000118	-,000362
49	0,003	-0,001	-0,022	-,000002	0,000015	0,000000
50	3,303	1,193	1,116	-,000494	0,000085	-,000083
51	0,004	-0,001	-0,016	0,000008	0,000021	0,000000
52	4,532	-1,391	1,133	0,000347	0,000073	0,000378
53	0,021	-0,009	-0,032	0,000034	0,000058	0,000000

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 2

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
54	5,377	-1,254	0,827	-,000192	-,000006	0,000971
55	0,022	0,000	-0,057	0,000000	0,000062	0,000000
56	5,873	0,000	0,761	0,000000	0,000017	0,000000
57	0,021	0,009	-0,032	-,000034	0,000058	0,000000
58	5,377	1,254	0,827	0,000192	-,000006	-,000971
59	0,004	0,001	-0,016	-,000008	0,000021	0,000000
60	4,532	1,391	1,133	-,000347	0,000073	-,000378
61	-0,617	-0,493	1,136	-,000535	0,000158	0,000233
62	-0,127	0,000	0,894	0,000000	0,000485	0,000000
63	-0,617	0,493	1,136	0,000535	0,000158	-,000233
64	0,548	-0,568	1,070	-,000637	-,000003	0,000031
65	1,017	0,000	0,727	0,000000	0,000069	0,000000
66	0,548	0,568	1,070	0,000637	-,000003	-,000031
67	1,722	-0,368	1,079	-,000694	0,000006	-,000029
68	2,206	0,000	0,739	0,000000	0,000047	0,000000
69	1,722	0,368	1,079	0,000694	0,000006	0,000029
70	2,885	-0,368	1,079	-,000694	-,000015	-,000103
71	3,398	0,000	0,740	0,000000	0,000022	0,000000
72	2,885	0,368	1,079	0,000694	-,000015	0,000103
73	4,057	-0,419	1,065	-,000707	-,000023	-,000171
74	4,588	0,000	0,718	0,000000	-,000009	0,000000
75	4,057	0,419	1,065	0,000707	-,000023	0,000171
76	5,254	-0,619	1,134	-,000483	-,000151	-,000397
77	5,751	0,000	0,888	0,000000	-,000487	0,000000
78	5,254	0,619	1,134	0,000483	-,000151	0,000397
79	2,143	-0,337	-2,243	0,001098	0,002304	-,000447
80	1,824	1,634	-0,106	-,000543	0,002020	-,001862
81	2,043	-0,354	-4,182	0,001787	-,000571	-,000140
82	1,747	1,671	-0,854	-,000908	-,000665	-,000738
83	2,080	-0,565	-3,970	0,001695	0,000155	-,000118
84	1,807	1,512	-0,671	-,000824	0,000182	-,000380
85	2,112	-0,565	-3,968	0,001695	-,000158	-,000037
86	1,875	1,512	-0,663	-,000820	-,000210	0,000106
87	2,145	-0,521	-4,472	0,001869	0,000686	-,000015
88	1,942	1,519	-0,892	-,000927	0,000773	0,000474
89	2,044	-0,203	-2,099	0,001063	-,002613	0,000298
90	1,870	1,764	-0,115	-,000547	-,002251	0,001569
91	2,143	0,337	-2,243	-,001098	0,002304	0,000447
92	1,824	-1,634	-0,106	0,000543	0,002020	0,001862
93	2,043	0,354	-4,182	-,001787	-,000571	0,000140
94	1,747	-1,671	-0,854	0,000908	-,000665	0,000738
95	2,080	0,565	-3,970	-,001695	0,000155	0,000118
96	1,807	-1,512	-0,671	0,000824	0,000182	0,000380
97	2,112	0,565	-3,968	-,001695	-,000158	0,000037
98	1,875	-1,512	-0,663	0,000820	-,000210	-,000106
99	2,145	0,521	-4,472	-,001869	0,000686	0,000015
100	1,942	-1,519	-0,892	0,000927	0,000773	-,000474
101	2,044	0,203	-2,099	-,001063	-,002613	-,000298
102	1,870	-1,764	-0,115	0,000547	-,002251	-,001569
103	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
104	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
105	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
106	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 2

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
107	2,837	0,360	-0,400	-,000959	-,001746	0,001625
108	2,837	-0,360	-0,400	0,000959	-,001746	-,001625
109	2,827	-0,360	-2,658	0,002526	0,000241	-,000671
110	2,827	0,360	-2,658	-,002526	0,000241	0,000671
111	2,809	0,360	-2,283	-,002261	-,000025	0,000242
112	2,809	-0,360	-2,283	0,002261	-,000025	-,000242
113	2,788	-0,360	-2,304	0,002276	0,000013	0,000240
114	2,788	0,360	-2,304	-,002276	0,000013	-,000240
115	2,770	0,360	-2,580	-,002474	-,000152	-,000661
116	2,770	-0,360	-2,580	0,002474	-,000152	0,000661
117	2,761	-0,360	-0,349	0,000926	0,001603	0,001597
118	2,761	0,360	-0,349	-,000926	0,001603	-,001597
119	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
120	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
121	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
122	2,517	-0,822	0,237	-,000153	-,004279	0,000728
123	2,803	-0,411	0,325	0,000207	-,004268	-,001132
124	2,803	0,411	0,325	-,000207	-,004268	0,001132
125	2,517	0,822	0,237	0,000153	-,004279	-,000728
126	2,425	-0,816	0,201	-,000148	0,003802	-,000857
127	2,525	-0,408	0,315	0,000219	0,003804	0,000965
128	2,525	0,408	0,315	-,000219	0,003804	-,000965
129	2,425	0,816	0,201	0,000148	0,003802	0,000857
130	2,434	-0,841	-0,356	-,000334	-,000859	-,000499
131	2,563	-0,420	-0,250	0,000394	-,000861	0,000469
132	2,563	0,420	-0,250	-,000394	-,000861	-,000469
133	2,434	0,841	-0,356	0,000334	-,000859	0,000499
134	2,457	-0,829	-0,343	-,000304	0,000296	-,000214
135	2,627	-0,414	-0,204	0,000386	0,000292	0,000120
136	2,627	0,414	-0,204	-,000386	0,000292	-,000120
137	2,457	0,829	-0,343	0,000304	0,000296	0,000214
138	2,484	-0,829	-0,337	-,000302	-,000335	0,000066
139	2,698	-0,414	-0,197	0,000384	-,000334	-,000234
140	2,698	0,414	-0,197	-,000384	-,000334	0,000234
141	2,484	0,829	-0,337	0,000302	-,000335	-,000066
142	2,507	-0,836	-0,435	-,000339	0,001088	0,000357
143	2,762	-0,418	-0,300	0,000418	0,001091	-,000589
144	2,762	0,418	-0,300	-,000418	0,001091	0,000589
145	2,507	0,836	-0,435	0,000339	0,001088	-,000357
146	1,939	0,080	-0,379	0,001015	0,001599	0,001035
147	1,879	0,824	1,574	0,000049	0,002416	-,000608
148	-1,212	1,378	0,823	-,000462	0,000330	-,001096
149	2,030	0,123	-1,170	0,001600	-,000281	0,000529
150	1,754	0,909	1,611	0,000084	-,001014	-,000064
151	-0,033	1,449	0,651	-,000716	-,000403	-,000759
152	2,179	-0,086	-1,119	0,001524	0,000096	0,000120
153	1,892	0,718	1,664	0,000075	0,000342	0,000077
154	1,013	1,273	0,693	-,000654	-,000010	-,000338
155	2,346	-0,087	-1,118	0,001523	-,000105	-,000263
156	2,056	0,718	1,665	0,000075	-,000358	0,000338
157	2,070	1,273	0,695	-,000651	-,000007	0,000076
158	2,496	-0,035	-1,317	0,001681	0,000366	-,000677
159	2,191	0,762	1,656	0,000081	0,001159	0,000472

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 2

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
160	3,119	1,299	0,643	-,000731	0,000418	0,000486
161	2,591	0,210	-0,299	0,000977	-,001826	-,001196
162	2,067	0,950	1,537	0,000053	-,002642	0,001085
163	4,321	1,507	0,819	-,000463	-,000354	0,000859
164	1,939	-0,080	-0,379	-,001015	0,001599	-,001035
165	1,879	-0,824	1,574	-,000049	0,002416	0,000608
166	-1,212	-1,378	0,823	0,000462	0,000330	0,001096
167	2,030	-0,123	-1,170	-,001600	-,000281	-,000529
168	1,754	-0,909	1,611	-,000084	-,001014	0,000064
169	-0,033	-1,449	0,651	0,000716	-,000403	0,000759
170	2,179	0,086	-1,119	-,001524	0,000096	-,000120
171	1,892	-0,718	1,664	-,000075	0,000342	-,000077
172	1,013	-1,273	0,693	0,000654	-,000010	0,000338
173	2,346	0,087	-1,117	-,001523	-,000105	0,000263
174	2,056	-0,718	1,665	-,000075	-,000358	-,000338
175	2,070	-1,273	0,695	0,000651	-,000007	-,000076
176	2,496	0,035	-1,317	-,001681	0,000366	0,000677
177	2,191	-0,762	1,656	-,000081	0,001159	-,000472
178	3,119	-1,299	0,643	0,000731	0,000418	-,000486
179	2,591	-0,210	-0,299	-,000977	-,001826	0,001196
180	2,067	-0,950	1,537	-,000053	-,002642	-,001085
181	4,321	-1,507	0,819	0,000463	-,000354	-,000859

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 3

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
1	-0,013	0,007	-0,017	-,000040	-,000076	0,000000
2	-17,187	3,263	-1,222	-,000099	-,000720	0,000303
3	-0,021	0,018	-0,045	-,000045	-,000093	0,000000
4	-13,050	1,853	-1,025	-,000364	-,001000	0,001062
5	-0,004	0,003	-0,055	-,000012	-,000018	0,000000
6	-2,021	0,554	-1,052	-,000007	0,000082	-,002438
7	0,048	-0,031	-0,012	0,000050	0,000215	0,000000
8	30,444	-0,749	-0,937	0,000047	0,002411	-,004512
9	0,028	-0,004	-0,003	0,000022	0,000161	0,000000
10	37,392	-1,687	-1,179	0,000001	0,002103	-,000489
11	-0,016	0,005	-0,019	-,000026	-,000086	0,000000
12	-18,382	1,537	-1,230	0,000209	-,000358	-,000034
13	-0,024	0,010	-0,054	-,000009	-,000106	0,000000
14	-14,253	0,119	-1,050	-,000314	-,000730	0,000427
15	-0,006	-0,005	-0,115	0,000022	-,000025	0,000000
16	-3,159	-1,175	-1,215	0,000106	-,000046	-,002071
17	0,051	-0,034	-0,062	0,000073	0,000220	0,000000
18	29,291	-2,477	-1,072	0,000454	0,001337	-,002925
19	0,031	-0,010	-0,023	0,000053	0,000171	0,000000
20	36,208	-4,036	-1,244	0,000008	0,000586	-,000177
21	-0,016	0,006	-0,019	-,000030	-,000091	0,000000
22	-19,598	1,945	-1,229	0,000146	-,000480	-,000052
23	-0,026	0,011	-0,053	-,000014	-,000115	0,000000
24	-15,469	0,417	-1,048	-,000359	-,000813	0,000270
25	-0,008	-0,003	-0,110	0,000016	-,000033	0,000000
26	-4,339	-0,883	-1,201	0,000097	-,000138	-,002066

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 3

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
27	0,048	-0,034	-0,053	0,000069	0,000209	0,000000
28	28,089	-2,188	-1,047	0,000394	0,001450	-,002735
29	0,029	-0,009	-0,016	0,000048	0,000162	0,000000
30	35,001	-3,674	-1,220	0,000023	0,000893	-,000093
31	-0,017	0,006	-0,017	-,000031	-,000096	0,000000
32	-20,804	2,066	-1,225	0,000134	-,000535	-,000139
33	-0,028	0,011	-0,053	-,000016	-,000124	0,000000
34	-16,674	0,525	-1,046	-,000370	-,000847	-,000021
35	-0,010	-0,003	-0,110	0,000014	-,000042	0,000000
36	-5,517	-0,776	-1,200	0,000086	-,000208	-,002072
37	0,046	-0,033	-0,053	0,000067	0,000200	0,000000
38	26,878	-2,081	-1,048	0,000373	0,001414	-,002451
39	0,028	-0,009	-0,018	0,000046	0,000157	0,000000
40	33,795	-3,533	-1,227	0,000015	0,000833	-,000005
41	-0,019	0,007	-0,023	-,000035	-,000104	0,000000
42	-22,014	2,356	-1,242	0,000152	-,000338	-,000225
43	-0,031	0,012	-0,060	-,000021	-,000135	0,000000
44	-17,877	0,814	-1,066	-,000407	-,000790	-,000352
45	-0,012	-0,001	-0,118	0,000008	-,000051	0,000000
46	-6,690	-0,475	-1,221	0,000077	-,000290	-,002098
47	0,044	-0,033	-0,054	0,000063	0,000191	0,000000
48	25,651	-1,765	-1,049	0,000294	0,001307	-,002178
49	0,028	-0,008	-0,017	0,000041	0,000153	0,000000
50	32,579	-3,012	-1,225	-,000051	0,000625	0,000022
51	-0,017	0,002	-0,008	-,000008	-,000099	0,000000
52	-23,241	0,211	-1,195	0,000164	-,001421	-,000579
53	-0,030	0,008	-0,022	0,000005	-,000134	0,000000
54	-19,083	-0,918	-0,963	-,000074	-,001538	-,000920
55	-0,012	-0,009	-0,053	0,000042	-,000055	0,000000
56	-7,836	-2,233	-1,046	0,000190	-,000627	-,002480
57	0,038	-0,040	-0,053	0,000097	0,000172	0,000000
58	24,392	-3,555	-1,048	0,000442	0,001928	-,002580
59	0,024	-0,010	-0,019	0,000059	0,000138	0,000000
60	31,341	-5,053	-1,230	0,000253	0,001478	0,000399
61	-14,889	2,492	-1,352	-,000359	-,000439	-,000961
62	-1,861	0,559	-1,194	-,000004	0,000489	-,000169
63	33,554	-0,931	-1,257	0,000205	0,000793	-,000741
64	-16,055	0,793	-1,380	-,000556	-,000339	-,000641
65	-3,133	-1,252	-1,367	0,000101	0,000049	-,000147
66	32,345	-3,278	-1,404	0,000550	0,000570	-,000755
67	-17,239	1,169	-1,377	-,000554	-,000341	-,000531
68	-4,396	-0,956	-1,352	0,000099	-,000033	-,000127
69	31,146	-2,901	-1,377	0,000496	0,000575	-,000755
70	-18,420	1,289	-1,376	-,000556	-,000325	-,000462
71	-5,645	-0,839	-1,351	0,000084	-,000103	-,000127
72	29,968	-2,760	-1,378	0,000480	0,000593	-,000823
73	-19,617	1,600	-1,397	-,000586	-,000323	-,000450
74	-6,915	-0,535	-1,374	0,000082	-,000190	-,000147
75	28,790	-2,276	-1,380	0,000448	0,000600	-,000950
76	-20,857	-0,555	-1,285	-,000332	-,000462	-,000363
77	-8,266	-2,375	-1,188	0,000188	-,000732	-,000169
78	27,598	-4,279	-1,378	0,000363	0,000790	-,001347
79	33,490	-0,427	-3,535	0,000779	0,002526	0,000321

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 3

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
80	37,145	-2,141	-1,501	-,000194	0,002059	0,000126
81	33,611	-2,911	-6,371	0,001684	-,000523	0,000350
82	37,246	-4,519	-1,943	-,000422	-,000676	-,000384
83	33,625	-2,493	-5,807	0,001508	0,000114	0,000317
84	37,202	-4,155	-1,760	-,000343	0,000174	-,000814
85	33,637	-2,347	-5,707	0,001474	-,000168	0,000296
86	37,093	-4,016	-1,784	-,000349	-,000238	-,001236
87	33,639	-1,908	-6,072	0,001621	0,000716	0,000168
88	36,928	-3,491	-2,081	-,000485	0,000691	-,001686
89	33,757	-3,790	-4,236	0,000939	-,002501	0,000197
90	36,936	-5,488	-0,932	0,000051	-,002440	-,002823
91	-19,257	2,004	-4,172	-,000926	0,002372	-,000060
92	-21,991	3,715	-1,303	0,000100	0,002222	-,002382
93	-19,142	0,441	-6,394	-,001701	-,000565	-,000058
94	-21,959	2,040	-2,464	0,000634	-,000583	-,001361
95	-19,144	0,771	-6,002	-,001559	0,000134	0,000060
96	-22,096	2,451	-2,196	0,000514	0,000206	-,000917
97	-19,136	0,892	-5,999	-,001558	-,000144	0,000084
98	-22,206	2,569	-2,150	0,000496	-,000206	-,000493
99	-19,127	1,246	-6,564	-,001747	0,000675	0,000132
100	-22,278	2,861	-2,357	0,000591	0,000782	-,000068
101	-19,006	-1,037	-4,048	-,000915	-,002665	0,000072
102	-22,199	0,693	-1,939	0,000364	-,002279	0,000554
103	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
104	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
105	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
106	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
107	-4,810	-2,735	-2,103	-,000774	-,001786	-,001947
108	-5,327	-2,014	-2,849	0,001145	-,001713	0,001628
109	-5,315	-0,175	-4,918	0,002611	0,000255	0,000584
110	-4,800	-0,895	-4,582	-,002440	0,000225	-,000818
111	-4,781	-1,199	-4,210	-,002179	-,000019	-,000300
112	-5,295	-0,479	-4,540	0,002343	-,000031	0,000199
113	-5,273	-0,596	-4,596	0,002377	0,000006	-,000305
114	-4,759	-1,316	-4,195	-,002175	0,000018	0,000204
115	-4,739	-1,611	-4,478	-,002377	-,000167	0,000580
116	-5,254	-0,892	-4,871	0,002571	-,000137	-,000819
117	-5,244	0,919	-2,431	0,000924	0,001642	-,001892
118	-4,728	0,198	-2,443	-,000928	0,001567	0,001568
119	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
120	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
121	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
122	-15,874	-1,371	-1,539	-,000222	-,004324	-,001562
123	-11,770	-1,803	-1,617	0,000167	-,004275	-,001404
124	2,555	-2,668	-1,427	-,000301	-,004266	-,004907
125	14,647	-3,101	-1,778	0,000071	-,004211	-,004423
126	-15,769	1,406	-1,773	-,000136	0,003788	-,000037
127	-11,399	0,981	-1,570	0,000268	0,003819	-,003393
128	2,820	0,129	-1,399	-,000146	0,003826	-,002923
129	14,802	-0,298	-1,383	0,000164	0,003898	-,005975
130	-15,788	-0,326	-2,279	-,000369	-,000865	-,000317
131	-11,458	-0,751	-2,206	0,000408	-,000859	-,002728
132	2,774	-1,601	-2,059	-,000456	-,000861	-,003102

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 3

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
133	14,801	-2,028	-2,324	0,000291	-,000847	-,005294
134	-15,818	-0,031	-2,243	-,000335	0,000291	-,000586
135	-11,558	-0,457	-2,138	0,000395	0,000288	-,002377
136	2,707	-1,310	-1,953	-,000404	0,000286	-,003437
137	14,766	-1,738	-2,173	0,000270	0,000282	-,005002
138	-15,848	0,077	-2,243	-,000330	-,000329	-,000857
139	-11,653	-0,350	-2,127	0,000396	-,000333	-,002031
140	2,638	-1,203	-1,947	-,000395	-,000336	-,003774
141	14,709	-1,631	-2,151	0,000271	-,000339	-,004722
142	-15,869	0,370	-2,388	-,000361	0,001081	-,001145
143	-11,729	-0,053	-2,245	0,000446	0,001092	-,001706
144	2,582	-0,898	-2,022	-,000404	0,001089	-,004121
145	14,667	-1,321	-2,173	0,000316	0,001098	-,004453
146	32,766	-0,656	-2,198	0,000692	0,001707	-,000082
147	35,151	-1,228	-1,145	-,000029	0,002405	-,001094
148	37,517	-1,820	-1,218	-,000113	0,002177	-,000103
149	32,707	-3,058	-3,502	0,001500	-,000261	0,000513
150	35,256	-3,565	-1,080	-,000055	-,001039	-,001151
151	36,420	-4,173	-1,325	-,000228	0,000154	-,000402
152	32,575	-2,663	-3,249	0,001334	0,000091	0,000920
153	35,049	-3,196	-1,075	-,000049	0,000305	-,001436
154	35,367	-3,812	-1,274	-,000173	0,000505	-,000875
155	32,411	-2,520	-3,205	0,001304	-,000072	0,001341
156	34,884	-3,055	-1,085	-,000046	-,000404	-,001619
157	34,296	-3,672	-1,287	-,000180	0,000235	-,001260
158	32,248	-2,055	-3,319	0,001429	0,000450	0,001701
159	34,817	-2,555	-1,100	-,000025	0,001092	-,001942
160	33,239	-3,148	-1,352	-,000290	0,000279	-,001660
161	32,125	-4,010	-2,618	0,000853	-,001659	0,002600
162	34,960	-4,586	-1,247	-,000106	-,002649	-,002284
163	31,907	-5,180	-1,080	0,000136	-,000207	-,001797
164	-18,386	2,224	-2,576	-,000841	0,001552	0,001901
165	-20,368	2,793	-1,165	0,000062	0,002380	-,001586
166	-17,704	3,395	-1,188	0,000016	0,000588	-,001537
167	-18,493	0,581	-3,497	-,001515	-,000330	0,001099
168	-20,232	1,068	-0,965	-,000011	-,000982	-,001298
169	-18,951	1,680	-1,473	0,000443	-,000135	-,001373
170	-18,650	0,936	-3,353	-,001387	0,000062	0,000734
171	-20,331	1,458	-0,971	0,000004	0,000367	-,000989
172	-20,001	2,090	-1,411	0,000343	-,000075	-,000959
173	-18,817	1,057	-3,352	-,001386	-,000099	0,000313
174	-20,498	1,579	-0,972	0,000008	-,000344	-,000805
175	-21,072	2,210	-1,396	0,000328	-,000342	-,000574
176	-18,958	1,386	-3,586	-,001558	0,000382	-,000080
177	-20,679	1,881	-0,986	0,000010	0,001151	-,000513
178	-22,129	2,500	-1,446	0,000393	-,000023	-,000111
179	-19,035	-0,820	-2,472	-,000827	-,001819	-,000772
180	-20,570	-0,263	-1,019	-,000012	-,002672	-,000402
181	-23,310	0,351	-1,359	0,000281	-,001849	0,000162

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 4

Nodo	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz
------	----	----	----	----	----	----

spaz.	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)
1	-0,002	0,013	-0,032	-,000058	-,000004	0,000000
2	1,075	2,508	-0,093	0,000863	0,000867	0,000136
3	0,001	-0,011	-0,072	0,000030	0,000007	0,000000
4	1,049	0,052	-0,188	-,000865	0,000140	-,000324
5	0,002	0,000	-0,080	0,000000	0,000013	0,000000
6	2,829	0,000	-0,212	0,000000	0,000720	0,000000
7	0,001	0,011	-0,072	-,000030	0,000007	0,000000
8	1,049	-0,052	-0,188	0,000865	0,000140	0,000324
9	-0,002	-0,013	-0,032	0,000058	-,000004	0,000000
10	1,075	-2,508	-0,093	-,000863	0,000867	-,000136
11	0,001	0,025	-0,084	-,000100	0,000007	0,000000
12	1,070	2,980	-0,262	0,002128	-,000125	0,000021
13	0,002	-0,013	-0,159	0,000036	0,000008	0,000000
14	1,079	-0,073	-0,424	-,000940	0,000077	-,000223
15	0,005	0,000	-0,180	0,000000	0,000021	0,000000
16	2,919	0,000	-0,480	0,000000	0,000193	0,000000
17	0,002	0,013	-0,159	-,000036	0,000008	0,000000
18	1,079	0,073	-0,424	0,000940	0,000077	0,000223
19	0,001	-0,025	-0,084	0,000100	0,000007	0,000000
20	1,070	-2,980	-0,262	-,002128	-,000125	-,000021
21	0,001	0,025	-0,073	-,000103	0,000005	0,000000
22	1,066	3,558	-0,225	0,001959	0,000064	0,000017
23	0,002	-0,016	-0,148	0,000043	0,000008	0,000000
24	1,103	-0,016	-0,395	-,001160	0,000044	-,000223
25	0,005	0,000	-0,172	0,000000	0,000022	0,000000
26	2,959	0,000	-0,459	0,000000	0,000144	0,000000
27	0,002	0,016	-0,148	-,000043	0,000008	0,000000
28	1,103	0,016	-0,395	0,001160	0,000044	0,000223
29	0,001	-0,025	-0,073	0,000103	0,000005	0,000000
30	1,066	-3,558	-0,225	-,001959	0,000064	-,000017
31	0,001	0,025	-0,072	-,000103	0,000005	0,000000
32	1,062	3,543	-0,223	0,001945	-,000019	-,000029
33	0,002	-0,016	-0,147	0,000042	0,000009	0,000000
34	1,126	-0,016	-0,393	-,001155	0,000049	-,000224
35	0,005	0,000	-0,171	0,000000	0,000023	0,000000
36	2,984	0,000	-0,457	0,000000	0,000099	0,000000
37	0,002	0,016	-0,147	-,000042	0,000009	0,000000
38	1,126	0,016	-0,393	0,001155	0,000049	0,000224
39	0,001	-0,025	-0,072	0,000103	0,000005	0,000000
40	1,062	-3,543	-0,223	-,001945	-,000019	0,000029
41	0,000	0,026	-0,085	-,000104	0,000003	0,000000
42	1,058	3,121	-0,265	0,002177	0,000210	-,000027
43	0,002	-0,014	-0,162	0,000037	0,000009	0,000000
44	1,149	-0,070	-0,431	-,000988	0,000011	-,000204
45	0,006	0,000	-0,182	0,000000	0,000024	0,000000
46	3,018	0,000	-0,487	0,000000	0,000063	0,000000
47	0,002	0,014	-0,162	-,000037	0,000009	0,000000
48	1,149	0,070	-0,431	0,000988	0,000011	0,000204
49	0,000	-0,026	-0,085	0,000104	0,000003	0,000000
50	1,058	-3,121	-0,265	-,002177	0,000210	0,000027
51	0,003	0,013	-0,033	-,000058	0,000014	0,000000
52	1,053	2,495	-0,099	0,000889	-,000842	-,000166
53	0,002	-0,011	-0,075	0,000030	0,000010	0,000000
54	1,180	0,046	-0,197	-,000858	0,000004	-,000273
55	0,008	0,000	-0,086	0,000000	0,000031	0,000000

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 4

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
56	3,104	0,000	-0,227	0,000000	-,000401	0,000000
57	0,002	0,011	-0,075	-,000030	0,000010	0,000000
58	1,180	-0,046	-0,197	0,000858	0,000004	0,000273
59	0,003	-0,013	-0,033	0,000058	0,000014	0,000000
60	1,053	-2,495	-0,099	-,000889	-,000842	0,000166
61	1,250	2,511	-0,221	-,001790	0,000522	0,000026
62	3,265	0,000	-0,219	0,000000	0,000682	0,000000
63	1,250	-2,511	-0,221	0,001790	0,000522	-,000026
64	1,219	3,027	-0,499	-,003078	-,000014	-,000004
65	3,137	0,000	-0,497	0,000000	0,000235	0,000000
66	1,219	-3,027	-0,499	0,003078	-,000014	0,000004
67	1,194	3,591	-0,465	-,003176	0,000025	-,000010
68	3,075	0,000	-0,476	0,000000	0,000107	0,000000
69	1,194	-3,591	-0,465	0,003176	0,000025	0,000010
70	1,171	3,575	-0,462	-,003161	-,000005	-,000028
71	3,032	0,000	-0,474	0,000000	0,000035	0,000000
72	1,171	-3,575	-0,462	0,003161	-,000005	0,000028
73	1,146	3,168	-0,507	-,003176	0,000067	-,000033
74	2,976	0,000	-0,505	0,000000	-,000067	0,000000
75	1,146	-3,168	-0,507	0,003176	0,000067	0,000033
76	1,115	2,499	-0,231	-,001809	-,000539	-,000079
77	2,848	0,000	-0,235	0,000000	-,000536	0,000000
78	1,115	-2,499	-0,231	0,001809	-,000539	0,000079
79	1,055	-3,228	-13,038	0,004246	0,011554	-,000752
80	1,316	-2,750	-4,319	-,002100	0,015100	-,000844
81	1,095	-4,514	-27,449	0,009137	-,001445	-,000015
82	1,274	-3,583	-11,078	-,005399	-,003174	0,000072
83	1,188	-5,029	-26,393	0,008743	0,000344	-,000067
84	1,181	-4,110	-10,054	-,004912	0,000950	-,000114
85	1,280	-5,006	-26,261	0,008701	-,000426	0,000039
86	1,089	-4,090	-9,979	-,004875	-,001115	0,000050
87	1,371	-4,693	-28,141	0,009361	0,002094	-,000052
88	0,996	-3,737	-11,319	-,005516	0,004060	-,000183
89	1,410	-3,231	-13,328	0,004347	-,012663	0,000780
90	0,952	-2,744	-4,464	-,002170	-,016774	0,000843
91	1,055	3,228	-13,038	-,004246	0,011554	0,000752
92	1,316	2,750	-4,319	0,002100	0,015100	0,000844
93	1,095	4,514	-27,449	-,009137	-,001445	0,000015
94	1,274	3,583	-11,078	0,005399	-,003174	-,000072
95	1,188	5,029	-26,393	-,008743	0,000344	0,000067
96	1,181	4,110	-10,054	0,004912	0,000950	0,000114
97	1,280	5,006	-26,261	-,008701	-,000426	-,000039
98	1,089	4,090	-9,979	0,004875	-,001115	-,000050
99	1,371	4,693	-28,141	-,009361	0,002094	0,000052
100	0,996	3,737	-11,319	0,005516	0,004060	0,000183
101	1,410	3,231	-13,328	-,004347	-,012663	-,000780
102	0,952	2,744	-4,464	0,002170	-,016774	-,000843
103	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
104	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
105	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
106	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
107	3,752	0,000	-1,523	-,000960	-,001764	-,000498
108	3,752	0,000	-1,523	0,000960	-,001764	0,000498

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 4

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
109	3,753	0,000	-3,878	0,002524	0,000235	0,000303
110	3,753	0,000	-3,878	-,002524	0,000235	-,000303
111	3,755	0,000	-3,498	-,002262	-,000023	-,000296
112	3,755	0,000	-3,498	0,002262	-,000023	0,000296
113	3,756	0,000	-3,521	0,002277	0,000009	0,000280
114	3,756	0,000	-3,521	-,002277	0,000009	-,000280
115	3,756	0,000	-3,801	-,002472	-,000145	-,000248
116	3,756	0,000	-3,801	0,002472	-,000145	0,000248
117	3,756	0,000	-1,463	0,000927	0,001623	0,000261
118	3,756	0,000	-1,463	-,000927	0,001623	-,000261
119	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
120	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
121	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
122	1,897	0,030	-1,664	-,000232	-,004437	-,000415
123	2,673	0,015	-1,269	0,000520	-,012275	-,000336
124	2,673	-0,015	-1,269	-,000520	-,012275	0,000336
125	1,897	-0,030	-1,664	0,000232	-,004437	0,000415
126	1,897	0,034	-1,645	-,000223	0,003963	-,000457
127	2,660	0,017	-1,240	0,000517	0,010961	-,000247
128	2,660	-0,017	-1,240	-,000517	0,010961	0,000247
129	1,897	-0,034	-1,645	0,000223	0,003963	0,000457
130	1,897	-0,048	-2,734	-,000577	-,000839	-,000416
131	2,663	-0,024	-2,417	0,000869	-,002519	-,000251
132	2,663	0,024	-2,417	-,000869	-,002519	0,000251
133	1,897	0,048	-2,734	0,000577	-,000839	0,000416
134	1,897	-0,011	-2,811	-,000515	0,000304	-,000410
135	2,666	-0,005	-2,359	0,000885	0,000865	-,000263
136	2,666	0,005	-2,359	-,000885	0,000865	0,000263
137	1,897	0,011	-2,811	0,000515	0,000304	0,000410
138	1,897	-0,010	-2,794	-,000511	-,000346	-,000405
139	2,669	-0,005	-2,344	0,000879	-,000992	-,000270
140	2,669	0,005	-2,344	-,000879	-,000992	0,000270
141	1,897	0,010	-2,794	0,000511	-,000346	0,000405
142	1,897	-0,046	-2,817	-,000587	0,001079	-,000400
143	2,671	-0,023	-2,477	0,000895	0,003182	-,000278
144	2,671	0,023	-2,477	-,000895	0,003182	0,000278
145	1,897	0,046	-2,817	0,000587	0,001079	0,000400
146	1,208	-2,815	-5,847	0,003841	0,014418	-,000856
147	1,189	-2,437	1,147	0,000055	0,013976	-,000665
148	1,169	-2,558	-0,994	-,001500	0,005128	-,000426
149	1,212	-3,635	-11,987	0,008192	-,002800	0,000081
150	1,185	-2,864	1,983	0,000265	-,003892	0,000283
151	1,108	-3,099	-2,531	-,003821	-,001062	-,000018
152	1,218	-4,185	-11,617	0,007841	0,000913	-,000090
153	1,179	-3,434	2,069	0,000218	0,001333	-,000026
154	1,089	-3,668	-2,296	-,003473	0,000325	-,000065
155	1,224	-4,166	-11,557	0,007802	-,001061	0,000056
156	1,175	-3,419	2,059	0,000216	-,001500	0,000136
157	1,056	-3,652	-2,279	-,003447	-,000354	0,000004
158	1,229	-3,792	-12,299	0,008396	0,003655	-,000167
159	1,171	-3,000	2,049	0,000269	0,004731	-,000227
160	1,040	-3,243	-2,586	-,003906	0,001346	-,000066
161	1,234	-2,808	-5,968	0,003928	-,016062	0,000899

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 4

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
162	1,167	-2,423	1,156	0,000061	-,015647	0,000867
163	0,965	-2,546	-1,029	-,001549	-,005627	0,000401
164	1,208	2,815	-5,847	-,003841	0,014418	0,000856
165	1,189	2,437	1,147	-,000055	0,013976	0,000665
166	1,169	2,558	-0,994	0,001500	0,005128	0,000426
167	1,212	3,635	-11,987	-,008192	-,002800	-,000081
168	1,185	2,864	1,983	-,000265	-,003892	-,000283
169	1,108	3,099	-2,531	0,003821	-,001062	0,000018
170	1,218	4,185	-11,617	-,007841	0,000913	0,000090
171	1,179	3,434	2,069	-,000218	0,001333	0,000026
172	1,089	3,668	-2,296	0,003473	0,000325	0,000065
173	1,224	4,166	-11,557	-,007802	-,001061	-,000056
174	1,175	3,419	2,059	-,000216	-,001500	-,000136
175	1,056	3,652	-2,279	0,003447	-,000354	-,000004
176	1,229	3,792	-12,299	-,008396	0,003655	0,000167
177	1,171	3,000	2,049	-,000269	0,004731	0,000227
178	1,040	3,243	-2,586	0,003906	0,001346	0,000066
179	1,234	2,808	-5,968	-,003928	-,016062	-,000899
180	1,167	2,423	1,156	-,000061	-,015647	-,000867
181	0,965	2,546	-1,029	0,001549	-,005627	-,000401

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 5

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
1	-0,003	0,013	-0,032	-,000057	-,000013	0,000000
2	-1,109	2,472	-0,095	0,000861	0,000754	0,000146
3	-0,002	-0,011	-0,073	0,000030	-,000010	0,000000
4	-1,183	0,048	-0,191	-,000852	-,000006	0,000271
5	-0,008	0,000	-0,084	0,000000	-,000030	0,000000
6	-3,116	0,000	-0,220	0,000000	0,000360	0,000000
7	-0,002	0,011	-0,073	-,000030	-,000010	0,000000
8	-1,183	-0,048	-0,191	0,000852	-,000006	-,000271
9	-0,003	-0,013	-0,032	0,000057	-,000013	0,000000
10	-1,109	-2,472	-0,095	-,000861	0,000754	-,000146
11	-0,001	0,025	-0,084	-,000101	-,000004	0,000000
12	-1,114	3,016	-0,260	0,002130	-,000163	0,000028
13	-0,002	-0,013	-0,159	0,000036	-,000009	0,000000
14	-1,156	-0,071	-0,423	-,000953	-,000009	0,000203
15	-0,006	0,000	-0,179	0,000000	-,000024	0,000000
16	-3,042	0,000	-0,478	0,000000	-,000044	0,000000
17	-0,002	0,013	-0,159	-,000036	-,000009	0,000000
18	-1,156	0,071	-0,423	0,000953	-,000009	-,000203
19	-0,001	-0,025	-0,084	0,000101	-,000004	0,000000
20	-1,114	-3,016	-0,260	-,002130	-,000163	-,000028
21	-0,001	0,025	-0,073	-,000103	-,000006	0,000000
22	-1,118	3,564	-0,225	0,001960	0,000009	0,000023
23	-0,002	-0,016	-0,148	0,000043	-,000009	0,000000
24	-1,133	-0,016	-0,395	-,001162	-,000050	0,000225
25	-0,005	0,000	-0,172	0,000000	-,000023	0,000000
26	-3,006	0,000	-0,459	0,000000	-,000100	0,000000
27	-0,002	0,016	-0,148	-,000043	-,000009	0,000000
28	-1,133	0,016	-0,395	0,001162	-,000050	-,000225

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 5

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
29	-0,001	-0,025	-0,073	0,000103	-,000006	0,000000
30	-1,118	-3,564	-0,225	-,001960	0,000009	-,000023
31	-0,001	0,025	-0,072	-,000103	-,000005	0,000000
32	-1,123	3,539	-0,223	0,001945	-,000074	-,000023
33	-0,002	-0,016	-0,147	0,000042	-,000008	0,000000
34	-1,110	-0,016	-0,392	-,001154	-,000045	0,000224
35	-0,005	0,000	-0,171	0,000000	-,000022	0,000000
36	-2,981	0,000	-0,457	0,000000	-,000146	0,000000
37	-0,002	0,016	-0,147	-,000042	-,000008	0,000000
38	-1,110	0,016	-0,392	0,001154	-,000045	-,000224
39	-0,001	-0,025	-0,072	0,000103	-,000005	0,000000
40	-1,123	-3,539	-0,223	-,001945	-,000074	0,000023
41	-0,002	0,025	-0,086	-,000103	-,000007	0,000000
42	-1,127	3,084	-0,266	0,002175	0,000171	-,000019
43	-0,002	-0,014	-0,162	0,000037	-,000008	0,000000
44	-1,085	-0,072	-0,431	-,000974	-,000076	0,000226
45	-0,005	0,000	-0,183	0,000000	-,000022	0,000000
46	-2,942	0,000	-0,488	0,000000	-,000177	0,000000
47	-0,002	0,014	-0,162	-,000037	-,000008	0,000000
48	-1,085	0,072	-0,431	0,000974	-,000076	-,000226
49	-0,002	-0,025	-0,086	0,000103	-,000007	0,000000
50	-1,127	-3,084	-0,266	-,002175	0,000171	0,000019
51	0,002	0,014	-0,033	-,000059	0,000005	0,000000
52	-1,132	2,533	-0,097	0,000891	-,000958	-,000156
53	-0,001	-0,012	-0,074	0,000031	-,000007	0,000000
54	-1,052	0,050	-0,194	-,000871	-,000144	0,000328
55	-0,002	0,000	-0,083	0,000000	-,000013	0,000000
56	-2,840	0,000	-0,219	0,000000	-,000768	0,000000
57	-0,001	0,012	-0,074	-,000031	-,000007	0,000000
58	-1,052	-0,050	-0,194	0,000871	-,000144	-,000328
59	0,002	-0,014	-0,033	0,000059	0,000005	0,000000
60	-1,132	-2,533	-0,097	-,000891	-,000958	0,000156
61	-1,131	2,475	-0,224	-,001775	0,000492	0,000066
62	-2,884	0,000	-0,228	0,000000	0,000495	0,000000
63	-1,131	-2,475	-0,224	0,001775	0,000492	-,000066
64	-1,159	3,063	-0,498	-,003094	-,000040	0,000030
65	-2,996	0,000	-0,495	0,000000	0,000081	0,000000
66	-1,159	-3,063	-0,498	0,003094	-,000040	-,000030
67	-1,184	3,597	-0,465	-,003180	0,000000	0,000022
68	-3,054	0,000	-0,476	0,000000	-,000034	0,000000
69	-1,184	-3,597	-0,465	0,003180	0,000000	-,000022
70	-1,207	3,572	-0,462	-,003158	-,000029	0,000005
71	-3,097	0,000	-0,474	0,000000	-,000106	0,000000
72	-1,207	-3,572	-0,462	0,003158	-,000029	-,000005
73	-1,233	3,131	-0,508	-,003159	0,000040	0,000001
74	-3,158	0,000	-0,506	0,000000	-,000223	0,000000
75	-1,233	-3,131	-0,508	0,003159	0,000040	-,000001
76	-1,266	2,536	-0,228	-,001825	-,000569	-,000039
77	-3,303	0,000	-0,226	0,000000	-,000728	0,000000
78	-1,266	-2,536	-0,228	0,001825	-,000569	0,000039
79	-1,392	-3,189	-12,985	0,004231	0,011577	-,000712
80	-1,029	-2,713	-4,317	-,002098	0,015104	-,000751
81	-1,353	-4,553	-27,515	0,009157	-,001441	0,000021

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 5

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
82	-1,072	-3,619	-11,082	-,005401	-,003172	0,000144
83	-1,262	-5,036	-26,421	0,008752	0,000336	-,000029
84	-1,165	-4,116	-10,057	-,004913	0,000952	-,000038
85	-1,170	-5,001	-26,242	0,008695	-,000434	0,000077
86	-1,257	-4,086	-9,977	-,004874	-,001113	0,000126
87	-1,077	-4,652	-28,073	0,009341	0,002098	-,000016
88	-1,350	-3,700	-11,314	-,005514	0,004062	-,000110
89	-1,037	-3,272	-13,382	0,004362	-,012639	0,000821
90	-1,394	-2,782	-4,467	-,002171	-,016771	0,000937
91	-1,392	3,189	-12,985	-,004231	0,011577	0,000712
92	-1,029	2,713	-4,317	0,002098	0,015104	0,000751
93	-1,353	4,553	-27,515	-,009156	-,001441	-,000021
94	-1,072	3,619	-11,082	0,005401	-,003172	-,000144
95	-1,262	5,036	-26,421	-,008752	0,000336	0,000029
96	-1,165	4,116	-10,057	0,004913	0,000952	0,000038
97	-1,170	5,001	-26,242	-,008695	-,000434	-,000077
98	-1,257	4,086	-9,977	0,004874	-,001113	-,000126
99	-1,077	4,652	-28,073	-,009341	0,002098	0,000016
100	-1,350	3,700	-11,314	0,005514	0,004062	0,000110
101	-1,037	3,272	-13,382	-,004362	-,012639	-,000821
102	-1,394	2,782	-4,467	0,002171	-,016771	-,000937
103	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
104	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
105	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
106	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
107	-3,781	0,000	-1,515	-,000960	-,001766	0,000256
108	-3,781	0,000	-1,515	0,000960	-,001766	-,000256
109	-3,781	0,000	-3,879	0,002524	0,000234	-,000253
110	-3,781	0,000	-3,879	-,002524	0,000234	0,000253
111	-3,780	0,000	-3,499	-,002262	-,000023	0,000280
112	-3,780	0,000	-3,499	0,002262	-,000023	-,000280
113	-3,779	0,000	-3,520	0,002277	0,000010	-,000297
114	-3,779	0,000	-3,520	-,002277	0,000010	0,000297
115	-3,778	0,000	-3,800	-,002472	-,000145	0,000303
116	-3,778	0,000	-3,800	0,002472	-,000145	-,000303
117	-3,776	0,000	-1,472	0,000927	0,001621	-,000487
118	-3,776	0,000	-1,472	-,000927	0,001621	0,000487
119	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
120	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
121	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
122	-1,908	0,033	-1,674	-,000230	-,004433	0,000461
123	-2,676	0,016	-1,270	0,000526	-,012277	0,000247
124	-2,676	-0,016	-1,270	-,000526	-,012277	-,000247
125	-1,908	-0,033	-1,674	0,000230	-,004433	-,000461
126	-1,907	0,031	-1,635	-,000224	0,003967	0,000417
127	-2,689	0,016	-1,242	0,000511	0,010959	0,000335
128	-2,689	-0,016	-1,242	-,000511	0,010959	-,000335
129	-1,907	-0,031	-1,635	0,000224	0,003967	-,000417
130	-1,907	-0,046	-2,748	-,000576	-,000839	0,000401
131	-2,687	-0,023	-2,422	0,000873	-,002520	0,000280
132	-2,687	0,023	-2,422	-,000873	-,002520	-,000280
133	-1,907	0,046	-2,748	0,000576	-,000839	-,000401
134	-1,908	-0,010	-2,813	-,000515	0,000302	0,000406

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 5

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
135	-2,685	-0,005	-2,360	0,000885	0,000864	0,000273
136	-2,685	0,005	-2,360	-,000885	0,000864	-,000273
137	-1,908	0,010	-2,813	0,000515	0,000302	-,000406
138	-1,908	-0,010	-2,792	-,000511	-,000348	0,000412
139	-2,682	-0,005	-2,343	0,000878	-,000994	0,000265
140	-2,682	0,005	-2,343	-,000878	-,000994	-,000265
141	-1,908	0,010	-2,792	0,000511	-,000348	-,000412
142	-1,908	-0,047	-2,804	-,000587	0,001079	0,000418
143	-2,679	-0,024	-2,471	0,000891	0,003181	0,000254
144	-2,679	0,024	-2,471	-,000891	0,003181	-,000254
145	-1,908	0,047	-2,804	0,000587	0,001079	-,000418
146	-1,230	-2,776	-5,820	0,003825	0,014431	-,000802
147	-1,197	-2,401	1,134	0,000057	0,013968	-,000766
148	-1,033	-2,521	-0,995	-,001499	0,005064	-,000357
149	-1,226	-3,672	-12,020	0,008210	-,002798	0,000130
150	-1,201	-2,899	1,994	0,000264	-,003896	0,000191
151	-1,099	-3,135	-2,532	-,003823	-,001046	0,000056
152	-1,221	-4,192	-11,629	0,007850	0,000909	-,000041
153	-1,205	-3,440	2,072	0,000218	0,001331	-,000117
154	-1,118	-3,674	-2,297	-,003474	0,000299	0,000008
155	-1,215	-4,162	-11,549	0,007796	-,001065	0,000105
156	-1,209	-3,416	2,058	0,000216	-,001502	0,000044
157	-1,151	-3,648	-2,279	-,003446	-,000380	0,000078
158	-1,209	-3,754	-12,265	0,008377	0,003658	-,000119
159	-1,215	-2,964	2,037	0,000270	0,004727	-,000319
160	-1,166	-3,206	-2,585	-,003903	0,001362	0,000008
161	-1,204	-2,847	-5,995	0,003944	-,016049	0,000953
162	-1,220	-2,460	1,169	0,000059	-,015655	0,000766
163	-1,237	-2,583	-1,027	-,001551	-,005694	0,000470
164	-1,230	2,776	-5,820	-,003825	0,014431	0,000802
165	-1,197	2,401	1,134	-,000057	0,013968	0,000766
166	-1,033	2,521	-0,995	0,001499	0,005064	0,000357
167	-1,226	3,672	-12,020	-,008210	-,002798	-,000130
168	-1,201	2,899	1,994	-,000264	-,003896	-,000191
169	-1,099	3,135	-2,532	0,003823	-,001046	-,000056
170	-1,221	4,192	-11,629	-,007850	0,000909	0,000041
171	-1,205	3,440	2,072	-,000218	0,001331	0,000117
172	-1,118	3,674	-2,297	0,003474	0,000299	-,000008
173	-1,215	4,162	-11,549	-,007796	-,001065	-,000105
174	-1,209	3,416	2,058	-,000216	-,001502	-,000044
175	-1,151	3,648	-2,279	0,003446	-,000380	-,000078
176	-1,209	3,754	-12,265	-,008377	0,003658	0,000119
177	-1,215	2,964	2,037	-,000270	0,004727	0,000319
178	-1,166	3,206	-2,585	0,003903	0,001362	-,000008
179	-1,204	2,847	-5,995	-,003944	-,016049	-,000953
180	-1,220	2,460	1,169	-,000059	-,015655	-,000766
181	-1,237	2,583	-1,027	0,001551	-,005694	-,000470

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 6

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
1	-0,002	0,014	-0,031	-,000065	-,000009	0,000000

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 6

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
2	-0,061	3,180	-0,092	0,000809	0,000808	0,000130
3	0,000	-0,009	-0,072	0,000020	-,000001	0,000000
4	-0,058	0,643	-0,191	-,000935	0,000067	-,000034
5	-0,003	0,002	-0,082	-,000011	-,000009	0,000000
6	-0,144	0,593	-0,216	-,000058	0,000540	0,000002
7	0,000	0,013	-0,072	-,000040	-,000002	0,000000
8	-0,077	0,543	-0,189	0,000782	0,000066	0,000018
9	-0,002	-0,012	-0,033	0,000050	-,000009	0,000000
10	0,026	-1,800	-0,097	-,000915	0,000813	-,000152
11	0,000	0,026	-0,084	-,000108	0,000001	0,000000
12	-0,065	3,705	-0,259	0,002068	-,000144	0,000047
13	0,000	-0,011	-0,159	0,000024	-,000001	0,000000
14	-0,029	0,581	-0,424	-,001008	0,000034	0,000028
15	0,000	0,002	-0,179	-,000011	-,000002	0,000000
16	-0,061	0,655	-0,479	-,000090	0,000075	0,000023
17	0,000	0,016	-0,159	-,000048	-,000001	0,000000
18	-0,048	0,725	-0,423	0,000885	0,000034	0,000048
19	0,000	-0,024	-0,085	0,000093	0,000002	0,000000
20	0,022	-2,291	-0,263	-,002191	-,000143	-,000002
21	0,000	0,027	-0,072	-,000117	-,000001	0,000000
22	-0,069	4,866	-0,221	0,001851	0,000036	0,000045
23	0,000	-0,011	-0,149	0,000022	0,000000	0,000000
24	-0,005	1,163	-0,396	-,001284	-,000003	0,000046
25	0,000	0,004	-0,172	-,000020	0,000000	0,000000
26	-0,024	1,182	-0,459	-,000149	0,000022	0,000027
27	0,000	0,020	-0,148	-,000064	0,000000	0,000000
28	-0,024	1,195	-0,394	0,001038	-,000003	0,000044
29	0,000	-0,022	-0,074	0,000089	0,000000	0,000000
30	0,018	-2,256	-0,229	-,002068	0,000038	0,000005
31	0,000	0,027	-0,071	-,000117	0,000000	0,000000
32	-0,074	4,903	-0,219	0,001832	-,000047	-,000056
33	0,000	-0,011	-0,148	0,000020	0,000000	0,000000
34	0,017	1,215	-0,393	-,001283	0,000003	-,000040
35	0,000	0,004	-0,171	-,000021	0,000000	0,000000
36	0,001	1,235	-0,457	-,000156	-,000023	-,000021
37	0,000	0,021	-0,147	-,000064	0,000000	0,000000
38	-0,001	1,247	-0,392	0,001026	0,000002	-,000040
39	0,000	-0,022	-0,074	0,000088	0,000001	0,000000
40	0,013	-2,178	-0,227	-,002058	-,000045	-,000004
41	-0,001	0,027	-0,085	-,000112	-,000002	0,000000
42	-0,078	3,870	-0,263	0,002110	0,000190	-,000056
43	0,000	-0,011	-0,162	0,000024	0,000001	0,000000
44	0,041	0,637	-0,432	-,001048	-,000032	-,000030
45	0,000	0,002	-0,183	-,000012	0,000001	0,000000
46	0,038	0,711	-0,487	-,000098	-,000057	-,000022
47	0,000	0,017	-0,162	-,000050	0,000001	0,000000
48	0,023	0,779	-0,431	0,000914	-,000033	-,000052
49	-0,001	-0,024	-0,086	0,000095	-,000002	0,000000
50	0,009	-2,335	-0,268	-,002243	0,000191	-,000009
51	0,003	0,015	-0,032	-,000067	0,000009	0,000000
52	-0,083	3,252	-0,095	0,000833	-,000903	-,000171
53	0,000	-0,009	-0,075	0,000020	0,000002	0,000000
54	0,073	0,683	-0,196	-,000946	-,000069	0,000023

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 6

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
55	0,003	0,003	-0,084	-,000012	0,000009	0,000000
56	0,132	0,636	-0,223	-,000063	-,000585	-,000004
57	0,000	0,014	-0,074	-,000041	0,000001	0,000000
58	0,055	0,587	-0,195	0,000784	-,000071	-,000033
59	0,003	-0,012	-0,034	0,000051	0,000010	0,000000
60	0,004	-1,776	-0,100	-,000947	-,000898	0,000151
61	0,069	3,184	-0,224	-,001808	0,000507	0,000034
62	0,191	0,642	-0,224	-,000072	0,000588	-,000010
63	0,050	-1,802	-0,221	0,001757	0,000507	-,000058
64	0,040	3,753	-0,499	-,003093	-,000027	0,000031
65	0,071	0,737	-0,496	-,000126	0,000158	0,000014
66	0,020	-2,337	-0,497	0,003079	-,000028	0,000005
67	0,015	4,901	-0,466	-,003197	0,000013	0,000026
68	0,010	1,315	-0,476	-,000201	0,000036	0,000013
69	-0,004	-2,288	-0,463	0,003159	0,000012	0,000015
70	-0,009	4,937	-0,464	-,003179	-,000017	-,000039
71	-0,032	1,373	-0,474	-,000210	-,000036	-,000017
72	-0,028	-2,210	-0,460	0,003139	-,000017	-,000016
73	-0,033	3,918	-0,508	-,003176	0,000053	-,000046
74	-0,091	0,798	-0,505	-,000136	-,000145	-,000019
75	-0,053	-2,381	-0,507	0,003160	0,000054	-,000014
76	-0,066	3,257	-0,230	-,001843	-,000554	-,000069
77	-0,227	0,689	-0,230	-,000078	-,000632	-,000012
78	-0,085	-1,779	-0,228	0,001790	-,000555	0,000049
79	-0,207	-2,512	-12,913	0,004211	0,011584	-,000739
80	0,203	-2,048	-4,455	-,002153	0,015093	-,000805
81	-0,169	-3,824	-27,442	0,009134	-,001450	0,000026
82	0,161	-2,902	-11,239	-,005463	-,003155	0,000129
83	-0,079	-3,721	-26,324	0,008723	0,000327	-,000024
84	0,072	-2,823	-10,334	-,005022	0,000975	-,000054
85	0,009	-3,634	-26,165	0,008673	-,000419	0,000030
86	-0,017	-2,742	-10,269	-,004989	-,001135	0,000062
87	0,099	-3,902	-28,062	0,009337	0,002103	-,000066
88	-0,107	-2,960	-11,488	-,005584	0,004041	-,000176
89	0,138	-2,507	-13,252	0,004325	-,012669	0,000790
90	-0,150	-2,033	-4,612	-,002229	-,016766	0,000879
91	-0,129	3,905	-13,110	-,004266	0,011548	0,000724
92	0,083	3,415	-4,181	0,002045	0,015111	0,000791
93	-0,090	5,243	-27,521	-,009159	-,001436	0,000020
94	0,040	4,299	-10,921	0,005336	-,003191	-,000088
95	0,004	6,344	-26,490	-,008771	0,000353	0,000072
96	-0,055	5,403	-9,777	0,004802	0,000928	0,000097
97	0,100	6,372	-26,339	-,008723	-,000441	-,000086
98	-0,151	5,435	-9,688	0,004760	-,001093	-,000114
99	0,195	5,443	-28,153	-,009366	0,002089	0,000003
100	-0,247	4,476	-11,145	0,005447	0,004081	0,000117
101	0,236	3,996	-13,458	-,004383	-,012633	-,000811
102	-0,292	3,494	-4,319	0,002113	-,016779	-,000901
103	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
104	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
105	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
106	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
107	0,009	0,689	-1,687	-,001048	-,001795	-,000134

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 6

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
108	-0,038	0,689	-1,351	0,000873	-,001734	0,000109
109	-0,037	0,799	-3,567	0,002358	0,000272	-,000017
110	0,009	0,799	-4,190	-,002690	0,000197	-,000067
111	0,010	1,374	-3,969	-,002510	-,000056	-,000048
112	-0,036	1,374	-3,028	0,002014	0,000010	-,000032
113	-0,035	1,316	-3,071	0,002041	-,000028	0,000033
114	0,011	1,316	-3,970	-,002514	0,000048	0,000051
115	0,012	0,737	-4,087	-,002624	-,000109	0,000063
116	-0,034	0,737	-3,514	0,002320	-,000181	0,000009
117	-0,033	0,643	-1,312	0,000846	0,001594	-,000123
118	0,013	0,642	-1,624	-,001008	0,001651	0,000103
119	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
120	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
121	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
122	0,008	0,667	-1,721	-,000208	-,004427	0,000021
123	0,007	0,651	-1,244	0,000550	-,012267	-,000047
124	-0,011	0,620	-1,295	-,000496	-,012285	0,000042
125	-0,019	0,604	-1,617	0,000254	-,004443	-,000025
126	0,007	0,626	-1,690	-,000202	0,003956	-,000018
127	-0,005	0,610	-1,218	0,000539	0,010951	0,000046
128	-0,024	0,577	-1,265	-,000489	0,010969	-,000042
129	-0,017	0,560	-1,590	0,000245	0,003973	0,000021
130	0,007	0,607	-2,763	-,000545	-,000836	-,000001
131	-0,003	0,631	-2,353	0,000890	-,002528	0,000026
132	-0,022	0,678	-2,486	-,000851	-,002511	-,000003
133	-0,017	0,701	-2,719	0,000608	-,000842	0,000014
134	0,007	1,170	-2,864	-,000462	0,000309	0,000005
135	0,000	1,176	-2,263	0,000924	0,000856	0,000018
136	-0,019	1,187	-2,457	-,000846	0,000873	0,000008
137	-0,018	1,191	-2,760	0,000568	0,000297	0,000008
138	0,008	1,222	-2,847	-,000456	-,000352	-,000002
139	0,002	1,229	-2,242	0,000920	-,000986	-,000012
140	-0,016	1,239	-2,445	-,000838	-,001000	-,000007
141	-0,019	1,243	-2,739	0,000566	-,000341	-,000009
142	0,008	0,663	-2,836	-,000553	0,001075	0,000002
143	0,005	0,687	-2,402	0,000914	0,003190	-,000021
144	-0,013	0,733	-2,546	-,000872	0,003173	0,000002
145	-0,019	0,755	-2,785	0,000622	0,001083	-,000016
146	-0,040	-2,102	-5,783	0,003806	0,014434	-,000837
147	0,008	-1,728	1,147	0,000075	0,013969	-,000727
148	0,118	-1,851	-1,037	-,001553	0,005098	-,000399
149	-0,036	-2,945	-11,985	0,008190	-,002804	0,000111
150	0,004	-2,172	2,013	0,000284	-,003900	0,000243
151	0,048	-2,412	-2,580	-,003885	-,001054	0,000006
152	-0,030	-2,879	-11,581	0,007822	0,000902	-,000061
153	0,000	-2,129	2,104	0,000253	0,001325	-,000066
154	0,029	-2,370	-2,382	-,003583	0,000313	-,000044
155	-0,024	-2,798	-11,510	0,007775	-,001056	0,000067
156	-0,004	-2,052	2,094	0,000253	-,001495	0,000073
157	0,008	-2,292	-2,369	-,003561	-,000368	0,000035
158	-0,019	-3,003	-12,261	0,008373	0,003661	-,000158
159	-0,008	-2,213	2,069	0,000290	0,004735	-,000291
160	-0,007	-2,459	-2,638	-,003972	0,001353	-,000036

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 6

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
161	-0,014	-2,086	-5,929	0,003908	-,016065	0,000915
162	-0,013	-1,702	1,170	0,000080	-,015647	0,000804
163	-0,085	-1,828	-1,074	-,001607	-,005658	0,000424
164	0,017	3,489	-5,884	-,003860	0,014415	0,000821
165	-0,016	3,110	1,134	-,000037	0,013975	0,000704
166	0,018	3,227	-0,952	0,001446	0,005094	0,000385
167	0,022	4,363	-12,022	-,008212	-,002794	-,000100
168	-0,021	3,591	1,965	-,000246	-,003888	-,000231
169	-0,040	3,822	-2,483	0,003760	-,001055	-,000032
170	0,027	5,497	-11,665	-,007869	0,000920	0,000070
171	-0,025	4,745	2,037	-,000183	0,001339	0,000077
172	-0,058	4,972	-2,210	0,003364	0,000311	0,000014
173	0,033	5,531	-11,597	-,007823	-,001071	-,000094
174	-0,030	4,783	2,023	-,000179	-,001507	-,000107
175	-0,102	5,007	-2,189	0,003332	-,000366	-,000047
176	0,039	4,542	-12,303	-,008399	0,003651	0,000128
177	-0,035	3,752	2,017	-,000248	0,004723	0,000255
178	-0,119	3,989	-2,532	0,003837	0,001355	0,000023
179	0,044	3,569	-6,034	-,003965	-,016046	-,000937
180	-0,040	3,181	1,155	-,000040	-,015654	-,000829
181	-0,187	3,300	-0,983	0,001493	-,005663	-,000447

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 7

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
1	-0,002	0,012	-0,033	-,000050	-,000009	0,000000
2	0,026	1,800	-0,097	0,000915	0,000813	0,000152
3	0,000	-0,013	-0,072	0,000040	-,000002	0,000000
4	-0,077	-0,543	-0,189	-,000782	0,000066	-,000018
5	-0,003	-0,002	-0,082	0,000011	-,000009	0,000000
6	-0,144	-0,593	-0,216	0,000058	0,000540	-,000002
7	0,000	0,009	-0,072	-,000020	-,000001	0,000000
8	-0,058	-0,643	-0,191	0,000935	0,000067	0,000034
9	-0,002	-0,014	-0,031	0,000065	-,000009	0,000000
10	-0,061	-3,180	-0,092	-,000809	0,000808	-,000130
11	0,000	0,024	-0,085	-,000093	0,000002	0,000000
12	0,022	2,291	-0,263	0,002191	-,000143	0,000002
13	0,000	-0,016	-0,159	0,000048	-,000001	0,000000
14	-0,048	-0,725	-0,423	-,000885	0,000034	-,000048
15	0,000	-0,002	-0,179	0,000011	-,000002	0,000000
16	-0,061	-0,655	-0,479	0,000090	0,000075	-,000023
17	0,000	0,011	-0,159	-,000024	-,000001	0,000000
18	-0,029	-0,581	-0,424	0,001008	0,000034	-,000028
19	0,000	-0,026	-0,084	0,000108	0,000001	0,000000
20	-0,065	-3,705	-0,259	-,002068	-,000144	-,000047
21	0,000	0,022	-0,074	-,000089	0,000000	0,000000
22	0,018	2,256	-0,229	0,002068	0,000038	-,000005
23	0,000	-0,020	-0,148	0,000064	0,000000	0,000000
24	-0,024	-1,195	-0,394	-,001038	-,000003	-,000044
25	0,000	-0,004	-0,172	0,000020	0,000000	0,000000
26	-0,024	-1,182	-0,459	0,000149	0,000022	-,000027
27	0,000	0,011	-0,149	-,000022	0,000000	0,000000

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 7

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
28	-0,005	-1,163	-0,396	0,001284	-,000003	-,000046
29	0,000	-0,027	-0,072	0,000117	-,000001	0,000000
30	-0,069	-4,866	-0,221	-,001851	0,000036	-,000045
31	0,000	0,022	-0,074	-,000088	0,000001	0,000000
32	0,013	2,178	-0,227	0,002058	-,000045	0,000004
33	0,000	-0,021	-0,147	0,000064	0,000000	0,000000
34	-0,001	-1,247	-0,392	-,001026	0,000002	0,000040
35	0,000	-0,004	-0,171	0,000021	0,000000	0,000000
36	0,001	-1,235	-0,457	0,000156	-,000023	0,000021
37	0,000	0,011	-0,148	-,000020	0,000000	0,000000
38	0,017	-1,215	-0,393	0,001283	0,000003	0,000040
39	0,000	-0,027	-0,071	0,000117	0,000000	0,000000
40	-0,074	-4,903	-0,219	-,001832	-,000047	0,000056
41	-0,001	0,024	-0,086	-,000095	-,000002	0,000000
42	0,009	2,335	-0,268	0,002243	0,000191	0,000009
43	0,000	-0,017	-0,162	0,000050	0,000001	0,000000
44	0,023	-0,779	-0,431	-,000914	-,000033	0,000052
45	0,000	-0,002	-0,183	0,000012	0,000001	0,000000
46	0,038	-0,711	-0,487	0,000098	-,000057	0,000022
47	0,000	0,011	-0,162	-,000024	0,000001	0,000000
48	0,041	-0,637	-0,432	0,001048	-,000032	0,000030
49	-0,001	-0,027	-0,085	0,000112	-,000002	0,000000
50	-0,078	-3,870	-0,263	-,002110	0,000190	0,000056
51	0,003	0,012	-0,034	-,000051	0,000010	0,000000
52	0,004	1,776	-0,100	0,000947	-,000898	-,000151
53	0,000	-0,014	-0,074	0,000041	0,000001	0,000000
54	0,055	-0,587	-0,195	-,000784	-,000071	0,000033
55	0,003	-0,003	-0,084	0,000012	0,000009	0,000000
56	0,132	-0,636	-0,223	0,000063	-,000585	0,000004
57	0,000	0,009	-0,075	-,000020	0,000002	0,000000
58	0,073	-0,683	-0,196	0,000946	-,000069	-,000023
59	0,003	-0,015	-0,032	0,000067	0,000009	0,000000
60	-0,083	-3,252	-0,095	-,000833	-,000903	0,000171
61	0,050	1,802	-0,221	-,001757	0,000507	0,000058
62	0,191	-0,642	-0,224	0,000072	0,000588	0,000010
63	0,069	-3,184	-0,224	0,001808	0,000507	-,000034
64	0,020	2,337	-0,497	-,003079	-,000028	-,000005
65	0,071	-0,737	-0,496	0,000126	0,000158	-,000014
66	0,040	-3,753	-0,499	0,003093	-,000027	-,000031
67	-0,004	2,288	-0,463	-,003159	0,000012	-,000015
68	0,010	-1,315	-0,476	0,000201	0,000036	-,000013
69	0,015	-4,901	-0,466	0,003197	0,000013	-,000026
70	-0,028	2,210	-0,460	-,003139	-,000017	0,000016
71	-0,032	-1,373	-0,474	0,000210	-,000036	0,000017
72	-0,009	-4,937	-0,464	0,003179	-,000017	0,000039
73	-0,053	2,381	-0,507	-,003160	0,000054	0,000014
74	-0,091	-0,798	-0,505	0,000136	-,000145	0,000019
75	-0,033	-3,918	-0,508	0,003176	0,000053	0,000046
76	-0,085	1,779	-0,228	-,001790	-,000555	-,000049
77	-0,227	-0,689	-0,230	0,000078	-,000632	0,000012
78	-0,066	-3,257	-0,230	0,001843	-,000554	0,000069
79	-0,129	-3,905	-13,110	0,004266	0,011548	-,000724
80	0,083	-3,415	-4,181	-,002045	0,015111	-,000791

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 7

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
81	-0,090	-5,243	-27,521	0,009159	-,001436	-,000020
82	0,040	-4,299	-10,921	-,005336	-,003191	0,000088
83	0,004	-6,344	-26,490	0,008771	0,000353	-,000072
84	-0,055	-5,403	-9,777	-,004802	0,000928	-,000097
85	0,100	-6,372	-26,339	0,008723	-,000441	0,000086
86	-0,151	-5,435	-9,688	-,004760	-,001093	0,000114
87	0,195	-5,443	-28,153	0,009366	0,002089	-,000003
88	-0,247	-4,476	-11,145	-,005447	0,004081	-,000117
89	0,236	-3,996	-13,458	0,004383	-,012633	0,000811
90	-0,292	-3,494	-4,319	-,002113	-,016779	0,000901
91	-0,207	2,512	-12,913	-,004211	0,011584	0,000739
92	0,203	2,048	-4,455	0,002153	0,015093	0,000805
93	-0,169	3,824	-27,442	-,009134	-,001450	-,000026
94	0,161	2,902	-11,239	0,005463	-,003155	-,000129
95	-0,079	3,721	-26,324	-,008723	0,000327	0,000024
96	0,072	2,823	-10,334	0,005022	0,000975	0,000054
97	0,009	3,634	-26,165	-,008673	-,000419	-,000030
98	-0,017	2,742	-10,269	0,004989	-,001135	-,000062
99	0,099	3,902	-28,062	-,009337	0,002103	0,000066
100	-0,107	2,960	-11,488	0,005584	0,004041	0,000176
101	0,138	2,507	-13,252	-,004325	-,012669	-,000790
102	-0,150	2,033	-4,612	0,002229	-,016766	-,000879
103	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
104	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
105	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
106	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
107	-0,038	-0,689	-1,351	-,000873	-,001734	-,000109
108	0,009	-0,689	-1,687	0,001048	-,001795	0,000134
109	0,009	-0,799	-4,190	0,002690	0,000197	0,000067
110	-0,037	-0,799	-3,567	-,002358	0,000272	0,000017
111	-0,036	-1,374	-3,028	-,002014	0,000010	0,000032
112	0,010	-1,374	-3,969	0,002510	-,000056	0,000048
113	0,011	-1,316	-3,970	0,002514	0,000048	-,000051
114	-0,035	-1,316	-3,071	-,002041	-,000028	-,000033
115	-0,034	-0,737	-3,514	-,002320	-,000181	-,000009
116	0,012	-0,737	-4,087	0,002624	-,000109	-,000063
117	0,013	-0,642	-1,624	0,001008	0,001651	-,000103
118	-0,033	-0,643	-1,312	-,000846	0,001594	0,000123
119	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
120	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
121	0,000	0,000	0,000	0,000000	0,000000	0,000000
122	-0,019	-0,604	-1,617	-,000254	-,004443	0,000025
123	-0,011	-0,620	-1,295	0,000496	-,012285	-,000042
124	0,007	-0,651	-1,244	-,000550	-,012267	0,000047
125	0,008	-0,667	-1,721	0,000208	-,004427	-,000021
126	-0,017	-0,560	-1,590	-,000245	0,003973	-,000021
127	-0,024	-0,577	-1,265	0,000489	0,010969	0,000042
128	-0,005	-0,610	-1,218	-,000539	0,010951	-,000046
129	0,007	-0,626	-1,690	0,000202	0,003956	0,000018
130	-0,017	-0,701	-2,719	-,000608	-,000842	-,000014
131	-0,022	-0,678	-2,486	0,000851	-,002511	0,000003
132	-0,003	-0,631	-2,353	-,000890	-,002528	-,000026
133	0,007	-0,607	-2,763	0,000545	-,000836	0,000001

SPOSTAMENTI NODALI COMBINAZIONE 7

Nodo spaz.	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
134	-0,018	-1,191	-2,760	-,000568	0,000297	-,000008
135	-0,019	-1,187	-2,457	0,000846	0,000873	-,000008
136	0,000	-1,176	-2,263	-,000924	0,000856	-,000018
137	0,007	-1,170	-2,864	0,000462	0,000309	-,000005
138	-0,019	-1,243	-2,739	-,000566	-,000341	0,000009
139	-0,016	-1,239	-2,445	0,000838	-,001000	0,000007
140	0,002	-1,229	-2,242	-,000920	-,000986	0,000012
141	0,008	-1,222	-2,847	0,000456	-,000352	0,000002
142	-0,019	-0,755	-2,785	-,000622	0,001083	0,000016
143	-0,013	-0,733	-2,546	0,000872	0,003173	-,000002
144	0,005	-0,687	-2,402	-,000914	0,003190	0,000021
145	0,008	-0,663	-2,836	0,000553	0,001075	-,000002
146	0,017	-3,489	-5,884	0,003860	0,014415	-,000821
147	-0,016	-3,110	1,134	0,000037	0,013975	-,000704
148	0,018	-3,227	-0,952	-,001446	0,005094	-,000385
149	0,022	-4,363	-12,022	0,008212	-,002794	0,000100
150	-0,021	-3,591	1,965	0,000246	-,003888	0,000231
151	-0,040	-3,822	-2,483	-,003760	-,001055	0,000032
152	0,027	-5,497	-11,665	0,007869	0,000920	-,000070
153	-0,025	-4,745	2,037	0,000183	0,001339	-,000077
154	-0,058	-4,972	-2,210	-,003364	0,000311	-,000014
155	0,033	-5,531	-11,597	0,007823	-,001071	0,000094
156	-0,030	-4,783	2,023	0,000179	-,001507	0,000107
157	-0,102	-5,007	-2,189	-,003332	-,000366	0,000047
158	0,039	-4,542	-12,303	0,008399	0,003651	-,000128
159	-0,035	-3,752	2,017	0,000248	0,004723	-,000255
160	-0,119	-3,989	-2,532	-,003837	0,001355	-,000023
161	0,044	-3,569	-6,034	0,003965	-,016046	0,000937
162	-0,040	-3,181	1,155	0,000040	-,015654	0,000829
163	-0,187	-3,300	-0,983	-,001493	-,005663	0,000447
164	-0,040	2,102	-5,783	-,003806	0,014434	0,000837
165	0,008	1,728	1,147	-,000075	0,013969	0,000727
166	0,118	1,851	-1,037	0,001553	0,005098	0,000399
167	-0,036	2,945	-11,985	-,008190	-,002804	-,000111
168	0,004	2,172	2,013	-,000284	-,003900	-,000243
169	0,048	2,412	-2,580	0,003885	-,001054	-,000006
170	-0,030	2,879	-11,581	-,007822	0,000902	0,000061
171	0,000	2,129	2,104	-,000253	0,001325	0,000066
172	0,029	2,370	-2,382	0,003583	0,000313	0,000044
173	-0,024	2,798	-11,510	-,007775	-,001056	-,000067
174	-0,004	2,052	2,094	-,000253	-,001495	-,000073
175	0,008	2,292	-2,369	0,003561	-,000368	-,000035
176	-0,019	3,003	-12,261	-,008373	0,003661	0,000158
177	-0,008	2,213	2,069	-,000290	0,004735	0,000291
178	-0,007	2,459	-2,638	0,003972	0,001353	0,000036
179	-0,014	2,086	-5,929	-,003908	-,016065	-,000915
180	-0,013	1,702	1,170	-,000080	-,015647	-,000804
181	-0,085	1,828	-1,074	0,001607	-,005658	-,000424

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di stampa relative all'archivio nodi in acciaio(telai).

TIPOLOGIA 1: TRAVE-TRAVE APPOGGIATA

1. Nome squadretta	: Nome squadretta in archivio profili
2. Lato 1, mm	: Lunghezza lato squadretta su trave portata
3. Lato 2, mm	: Lunghezza lato squadretta su elemento portante
4. Spess, mm	: Spessore squadretta
5. Hsq, mm	: Altezza squadretta
6. Dy, mm	: Scostamento verticale squadretta dall'estradosso superiore elemento portante
7. Dy prsx, mm	: Scostamento verticale trave portata sinistra dallo estradosso superiore elemento portante
8. Dy prdx, mm	: Scostamento verticale trave portata destra dall'estradosso superiore elemento portante
9. Aria, mm	: Scostamento tra profilo portato ed elemento portante
10. Tip.acc	: Tipo acciaio squadretta

⇒ **DATI SQUADRETTE: BULLONI SQUADR. LATO 1**

1. Diam, mm	: Diametro bulloni lato squadretta su trave portata
2. Cl.bull.	: Classe bulloni lato squadretta su trave portata
3. Int.X, mm	: Interasse in direzione x tra i bulloni lato squadretta su trave portata
4. Int.Y, mm	: Interasse in direzione y tra i bulloni lato squadretta su trave portata
5. Sfals. 0/1/2	: Sfalsamento dei bulloni lato squadretta su trave portata

⇒ **DATI SQUADRETTE: BULLONI SQUADR. LATO 2**

1. Diam, mm	: Diametro bulloni lato squadretta su elemento portante
2. Cl.bull.	: Classe bulloni lato squadretta su elemento portante
3. Int.X, mm	: Interasse in direzione x tra i bulloni lato squadretta su elemento portante
4. Int.Y, mm	: Interasse in direzione y tra i bulloni lato squadretta su elemento portante
5. Sfals. 0/1/2	: Sfalsamento dei bulloni lato squadretta su elemento portante

TIPOLOGIA 2: TRAVE-TRAVE CONTINUA

1. Nome squadretta	: Nome squadretta in archivio profili
2. Lato 1, mm	: Lunghezza lato squadretta su trave portata
3. Lato 2, mm	: Lunghezza lato squadretta su elemento portante
4. spess., mm	: Spessore squadretta
5. Hsq, mm	: Altezza squadretta
6. Dy, mm	: Scostamento verticale squadretta dall'estradosso superiore elemento portante
7. L copr., mm	: Lunghezza coprigiunto
8. sp cop., mm	: Spessore coprigiunto
9. Aria, mm	: Scostamento tra profilo portato ed elemento portante
10. Tip.Acc	: Tipo acciaio squadretta

⇒ **DATI SQUADRETTE (VEDI TIPOLOGIA 1)**

⇒ BULLONI COPRIGIUNTO

- 1. Diam, mm** : Diametro bulloni coprigiunto
- 2. Cl.bull** : Classe bulloni coprigiunto
- 3. Int cen, mm** : Interasse centrale tra i bulloni del coprigiunto
- 4. Int X, mm** : Interasse in direzione x tra i bulloni
- 5. Int Y, mm** : Interasse in direzione y tra i bulloni
- 6. Sfals. 0/1/2** : Sfalsamento dei bulloni

TIPOLOGIE 3 e 4: TRAVE COLONNA CON ATTACCO SU ANIMA/ALA

1. Nome squadretta	: Nome squadretta in archivio profili
2. Lato 1, mm	: Lunghezza lato squadretta su trave portata
3. Lato 2, mm	: Lunghezza lato squadretta su elemento portante
4. spess., mm	: Spessore squadretta
5. Hsq, mm	: Altezza squadretta
6. R ali, mm	: Raggio curvatura squadretta all'intersezione delle ali
7. R estr., mm	: Raggio curvatura squadretta all'estremità delle ali
8. Dy squ, mm	: Scostamento verticale squadretta dall'estradosso superiore elemento portante
9. Aria, mm	: Scostamento tra profilo portato ed elemento portante
10. Tip.Acc	: Tipo acciaio squadretta

⇒ **DATI SQUADRETTE (VEDI TIPOLOGIA 1)**

TIPOLOGIE 5 e 11: COLONNA-PLINTO PIASTRA BASE (CERNIERA/INCASTRO)

1. B pias, mm	: Base piastra di fondazione
2. H pias, mm	: Altezza piastra di fondazione
3. s pia, mm	: Spessore piastra di fondazione
4. s al, mm	: Spessore alette
5. h al, mm	: Altezza alette
6. x foro, mm	: Ascissa del foro del tirafondo dallo spigolo in basso a sinistra della piastra
7. y foro, mm	: Ordinata del foro del tirafondo dallo spigolo in basso a sinistra della piastra
8. Fi tir, mm	: Diametro tirafondo
9. h tir., mm	: Altezza del tirafondo
10. D curv, mm	: Diametro della curva del tirafondo
11. h nerv, mm	: Altezza della nervatura
12. s nerv, mm	: Spessore della nervatura
13. Nrv	: Regola la presenza delle nervature : 0/1/2/3 = n/x/y/xy
14. Ali	: Regola la presenza delle alette: 0/1/2/3 = n/x/y/xy
15. Al. C, 0/1	: Regola la presenza dell'aletta centrale
16. s sald, mm	: Spessore del cordone di saldatura
17. Cl. Tir	: Classe del tirafondo
18. Acci pias	: Tipo acciaio della piastra di fondazione
19. Classe CLS	: Classe del calcestruzzo della fondazione

TIPOLOGIA 6: CONTROVENTO

1. Sp pias, mm	: è lo spessore del fazzoletto di collegamento fra i singoli profili
2. Acciaio piastra	: tipo di acciaio da utilizzare per il fazzoletto di collegamento fra profili
3. Classe Bulloni	: classe dei bulloni utilizzati
4. bull. fila	: numero di bulloni presenti in ogni singola fila; se sono sfalsati è il numero massimo di bulloni su una fila
5. Dia. Bul, mm	: diametro dei bulloni utilizzati
6. Int bull, mm	: distanza fra l'asse dei bulloni lungo la stessa fila
7. Int file, mm	: distanza fra le file di bulloni; zero se singola fila
8. Pinza	: distanza fra l'estremo del profilo e l'asse primo bullone
9. Sfalsati (0/1/2)	: dato relativo alla disposizione dei bulloni; serve solo se sono presenti due file:

0: bulloni non sfalsati

1: bulloni sfalsati con fila principale vicino all'ala

2: bulloni sfalsati con fila principale lontana dall'ala

TIPOLOGIE 7 e 8: TRAVE-TRAVE o COLONNA-COLONNA (con singolo/doppio coprighiunto)

⇒ GEOMETRIA COPRIGIUNTI

- 1. s cp al, mm** : Spessore del coprighiunto di ala
- 2. L cp al, mm** : Lunghezza del coprighiunto di ala
- 3. s cp an., mm** : Spessore del coprighiunto d'anima
- 4. h cp an., mm** : Altezza del coprighiunto d'anima
- 5. L cp an., mm** : Lunghezza del coprighiunto d'anima

⇒ TIPO MATERIALE

- 1. Acciaio copran** : Tipo di acciaio del coprighiunto d'anima
- 2. Acciaio coprala** : Tipo di acciaio del coprighiunto d'ala

⇒ BULLONI COPRIGIUNTO ALI

- 1. Diam, mm** : Diametro bulloni coprighiunto
- 2. Cl.BULL.** : Classe bulloni coprighiunto
- 3. Int c, mm** : Interasse centrale tra i bulloni del coprighiunto
- 4. Int X, mm** : Interasse in direzione x tra i bulloni
- 5. Int Y, mm** : Interasse in direzione y tra i bulloni
- 6. Sfals. 0/1/2** : Sfalsamento dei bulloni

⇒ BULLONI COPRIGIUNTO ALI

- 7. X Diam, mm** : Diametro bulloni coprighiunto
- 8. Cl.BULL.** : Classe bulloni coprighiunto
- 9. Int c, mm** : Interasse centrale tra i bulloni del coprighiunto
- 10. Int X, mm** : Interasse in direzione x tra i bulloni
- 11. Int Y, mm** : Interasse in direzione y tra i bulloni
- 12. Sfals. 0/1/2** : Sfalsamento dei bulloni

TIPOLOGIA 9: TRAVE-TRAVE o COLONNA-COLONNA (con flangia)

- 1. X sp fl., mm** : Spessore della flangia
- 2. Base, mm** : Base della flangia
- 3. h sup, mm** : Altezza del tratto superiore di flangia oltre spessore di trave
- 4. h inf, mm** : Altezza del tratto inferiore di flangia oltre spessore di trave
- 5. spsal, mm** : Spessore cordoni di saldatura della flangia
- 6. Tipo acc** : Tipo acciaio flangia
- 7. Dy pr dx, mm** : Scostamento profilo DESTRO
- 8. Lsup, mm** : Lunghezza superiore ginocchio
- 9. Linf, mm** : Lunghezza inferiore ginocchio
- 10. Alt, mm** : Altezza del ginocchio
- 11. Diam., mm** : Diametro dei bulloni della flangia
- 12. cl.bull** : classe bulloni flangia
- 13. Inter.an., mm** : Interasse tra le colonne di bulloni a cavallo dell'anima della trave
- 14. Inter. X, mm** : Interasse tra le colonne della matrice di bulloni
- 15. Inter. Y, mm** : Interasse tra le righe di bulloni a cavallo delle ali e sulle estensioni di flangia oltre spessore di trave
- 16. N.bull.anima** : Numero righe di bulloni nello spessore di trave escluse quelle adiacenti alle ali
- 17. Margine X, mm** : Margine attorno all'anima all'interno del quale non possono esservi bulloni nello spessore di trave

TIPOLOGIA 10 : TRAVE-COLONNA (con flangia)

1. sp fl, mm	: Spessore della flangia
2. Base, mm	: Base della flangia
3. h sup, mm	: Altezza del tratto superiore di flangia oltre spessore di trave
4. h inf, mm	: Altezza del tratto inferiore di flangia oltre spessore di trave
5. sp sal, mm	: Spessore cordoni di saldatura della flangia
6. Tipo acc	: Tipo acciaio flangia
7. Costol.oriz	: Regola la presenza delle costole orizzontali (0/1)
8. Costol.diag	: Regola la presenza della costola diagonale (0/1)
9. SpessDiag, mm	: Spessore della eventuale costola di rinforzo diagonale
10. SpIm, mm	: Spessore Imbottitura
11. Lsup, mm	: Lunghezza superiore ginocchio
12. Linf, mm	: Lunghezza inferiore ginocchio
13. Alt, mm	: Altezza del ginocchio
14. Diam., mm	: Diametro dei bulloni della flangia
15. cl.bull	: classe bulloni flangia
16. Int.an., mm	: Interasse tra le colonne di bulloni a cavallo dell'anima della trave
17. Int. X, mm	: Interasse tra le colonne della matrice di bulloni
18. Int. Y, mm	: Interasse tra le righe di bulloni a cavallo delle ali e sulle estensioni di flangia oltre spessore di trave
19. bull.anima	: Numero righe di bulloni nello spessore di trave escluse quelle adiacenti alle ali
20. Marg X, mm	: Margine attorno all'anima all'interno del quale non possono esservi bulloni nello spessore di trave

TIPOLOGIA 11: IPE SALDATE

1. Tipo Acciaio	: Tipo acciaio saldatura (Fe360/Fe430/Fe510)
2. Cianfrino Ali	: Tipo di cianfrinatura delle ali (Nessuna/a V/ad X)
3. Cianfrino Anima	: Tipo di cianfrinatura dell'anima (Nessuna/a V/ad X)
4. Classe Saldatura	: Prima o seconda classe

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa delle verifiche dei nodi metallici.

UNIONE TRAVE PRINCIPALE-TRAVE SECONDARIA APPOGGIATA O CONTINUA:

Le caratteristiche della sollecitazione tenute in conto per la verifica sono le seguenti:

- Trave appoggiata : Ty, N
- Trave continua : Ty, N, Mx se di segno tale da sollecitare a trazione il coprigiunto

UNIONE TRAVE PRINCIPALE-TRAVE SECONDARIA APPOGGIATA O CONTINUA (MASCHERA 1/3):

Estremo N.ro	: Numero della connessione. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = $2 * \text{numero asta} - 1$) e una per il nodo finale (estremo = $2 * \text{numero asta}$)
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la massima tensione di rifollamento sulle squadrette
Taglio dir. Y	: Valore del taglio per la massima tensione di rifollamento
lato a	: Lato della squadretta collegato con il profilo portato
lato b	: Lato della squadretta collegato con il profilo portante
Reazione	: Valore della forza risultante che sollecita il bullone più caricato
Sig rif	: Tensione di rifollamento sulla squadretta
Sig.rif ammis.	: Tensione di rifollamento ammissibile della squadretta
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la massima tensione di rifollamento sul profilo principale
Sig.rif.princip.	: Tensione di rifollamento sul profilo principale (portante)
Sig.rif ammis.	: Tensione di rifollamento ammissibile del profilo principale
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la massima tensione di rifollamento sulla trave 1
Sig.rif.trave1	: Tensione di rifollamento sulla trave 1
Sig.rif ammis	: Tensione di rifollamento ammissibile della trave 1
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la massima tensione di rifollamento sulla trave 2
Sig.rif.trave2	: Tensione di rifollamento sulla trave 2
Sig.rif ammis.	: Tensione di rifollamento ammissibile della trave 2

UNIONE TRAVE PRINCIPALE-TRAVE SECONDARIA APPOGGIATA O CONTINUA (MASCHERA 2/3):

Estremo N.ro	: Numero della connessione
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la massima tensione ideale su uno dei due lati delle squadrette
Taglio dir. Y	: Valore del taglio per la massima tensione ideale
Sig.id.lato a	: Tensione ideale della squadretta sul lato collegato al profilo portato (trave 1 o trave 2)
Sig.id.lato b	: Tensione ideale della squadretta sul lato collegato al profilo portante
Sigma ammis.	: Tensione ammissibile della squadretta
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la massima tensione ideale sulla trave 1 (analogo per la trave 2)
Taglio dir. Y	: Valore del taglio per la massima tensione ideale
Sigma trave 1	: Sigma della trave 1 (analogo per la trave 2)
Tau trave 1	: Tau della trave 1 (analogo per la trave 2)
Sig.id.trave1	: Tensione ideale della trave 1 (analogo per la trave 2)
Sigma ammis.	: Tensione ammissibile della trave 1 (analogo per la trave 2)

UNIONE TRAVE PRINCIPALE-TRAVE SECONDARIA APPOGGIATA O CONTINUA (MASCHERA 3/3):

Estremo N.ro	: Numero della connessione
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la reazione massima sul bullone più sollecitato
Taglio dir. Y	: Valore del taglio per la massima reazione
Sf Norm	: Valore dello sforzo normale agente sulla trave
Lato	: Lato dove è stata determinata la reazione massima: 1) lato a della trave 1 2) lato a della trave 2 3) lato b della trave 1 4) lato b della trave 2
Reaz.bul	: Valore della reazione del bullone
τ bull.	: Valore della tau del bullone
τ amm.	: Valore della tau ammissibile del bullone
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la tensione massima sulla colonna (solo per le tipologie che la prevedono)
Taglio Y	: Valore del taglio per la massima tensione sulla colonna
Sigma	: Valore della massima tensione sulla colonna
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la tensione massima sul coprighiunto (solo per le tipologie che lo prevedono)
Momento X	: Valore del momento massimo sollecitante il coprighiunto
Sig.id.	: Tensione ideale del coprighiunto
Sig.amm.	: Tensione ammissibile del coprighiunto
Sig.rif.	: Tensione di rifollamento del coprighiunto
Sig.rif.am.	: Tensione di rifollamento ammissibile del coprighiunto
τ bull.:	: Valore della tau del bullone del coprighiunto

UNIONE COLONNA-PLINTO:

Le caratteristiche della sollecitazione tenute in conto per la verifica sono le seguenti:

- Cerniera	: Tx, Ty, N
- Incastro	: Tx, Ty, N, Mx, My

UNIONE COLONNA-PLINTO (MASCHERA 1/3):

Estremo N.ro	: Numero della connessione. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = 2 * numero asta - 1) e una per il nodo finale (estremo = 2 * numero asta)
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la tensione massima sul calcestruzzo, sulla piastra, sulla nervatura superiore e sul bullone (tirafondo) più sollecitato
Sf.Norma.	: Valore dello sforzo normale
Momento X	: Valore del momento con asse vettore X
Momento Y	: Valore del momento con asse vettore Y
Sigma	: Valore della sigma di lavoro
Sig.amm	: Valore della sigma ammissibile
Descriz	: Indica se la stampa è riferita al calcestruzzo, alla piastra di base, alla nervatura superiore (aletta) o al bullone

UNIONE COLONNA-PLINTO (MASCHERA 2/3):

Estremo N.ro	: Numero della connessione
Sig.ort.	: Tensione ortogonale della saldatura della piastra di base
tau ort.	: Tau ortogonale della saldatura della piastra di base
tau par.	: Tau parallela della saldatura della piastra di base
sig.sal	: Sigma della saldatura della piastra di base
Sig.ner	: Sigma a flessione della nervatura inferiore

Sig.cls : *Pressione sul calcestruzzo della nervatura inferiore*
Sig.sal : *Sigma saldatura della nervatura inferiore*
Tx : *Valore del taglio massimo in direzione X*
Ty : *Valore del taglio massimo in direzione y*

UNIONE COLONNA-PLINTO (MASCHERA 3/3):

Estremo N.ro	: Numero della connessione
Sforzo Agente	: Valore dello sforzo agente sul tirafondo
Sforzo	: Valore ammissibile dello sforzo sul tirafondo calcolato come minimo tra tutti i meccanismi di collasso
Ammissibile	
Crisi sezione	: Valore limite dello sforzo sul tirafondo che provoca la crisi della sezione del tirafondo per trazione

OMBRELLO:

- **Aderenza** : Valore limite dello sforzo sul tirafondo che provoca la crisi per sfilamento

UNCINO:

- **Aderenza** : Valore limite dello sforzo sul tirafondo che provoca la crisi per sfilamento
- **Sfilamento** : Valore limite dello sforzo sul tirafondo che provoca la crisi per sfilamento del blocco di cls

ROSETTA:

- **Rosetta** : Valore limite dello sforzo sul tirafondo che provoca la crisi della rosetta per flessione
- **Cls** : Valore limite dello sforzo sul tirafondo che provoca la crisi per schiacciamento del cls sopra la rosetta

MARTELLO:

- **Martello** : Valore limite dello sforzo sul tirafondo che provoca la crisi per flessione del martello
- **CLS** : Valore limite dello sforzo sul tirafondo che provoca la crisi per schiacciamento del cls sopra la traversa
- **Traversa** : Valore limite dello sforzo sul tirafondo che provoca la crisi per flessione della traversa

Verifica : Flag di verifica

UNIONE RETICOLARE:

Le caratteristiche della sollecitazione tenute in conto per la verifica sono le seguenti:

- Solo sforzo normale

Asta N.ro	: Numero dell'asta nella sottostruttura piana per le reticolari
Estremo N.ro	: Numero della connessione per i telai. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo finale (estremo = 2 * numero asta) e una per il nodo iniziale (estremo = 2 * numero asta - 1)
Sforzo Normale	: Sollecitazione agente sulla trave
Tau Bullone	: Tau da taglio agente sul bullone più sollecitato
Tau amm	: Tau ammissibile per il bullone
Bullone	
Sig.rif Piastra	: Tensione di rifollamento sulla piastra
Sig.rif amm.	: Tensione di rifollamento ammissibile della piastra
Sig.rif Profilo	: Tensione di rifollamento della trave
Sig.rif amm.	: Tensione di rifollamento ammissibile della trave
Sig.nor Piastra	: Tensione normale sulla piastra
Sig.amm Piastra	: Tensione ammissibile della piastra
Sig. Profilo	: Tensione di lavoro della trave sull'area effettiva
Sig.amm Profilo	: Tensione ammissibile della trave

UNIONE CON COPRIGIUNTI:

Le caratteristiche della sollecitazione tenute in conto per la verifica sono le seguenti:

- Tx, Ty, N, Mx, My, Mt

UNIONE CON COPRIGIUNTI (MASCHERA 1/3):

Estremo N.ro	: Numero della connessione. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = $2 * \text{numero asta} - 1$) e una per il nodo finale (estremo = $2 * \text{numero asta}$)
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per l'anima del profilo
Reazione bullone	: Valore della forza sollecitante il bullone più caricato
τ bull.	: Valore della tau del bullone
τ amm.	: Valore della tau ammissibile del bullone
rifol.coprig.	: σ rif.: Tensione di rifollamento dei coprigiunti d'anima σ amm.: Tensione ammissibile di rifollamento dei coprigiunti d'anima
rifol.profil.	: σ rif.: Tensione di rifollamento dell'anima σ amm.: Tensione ammissibile di rifollamento dell'anima

Analogamente per la verifica delle ali.

UNIONE CON COPRIGIUNTI (MASCHERA 2/3):

Estremo N.ro	: Numero della connessione
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per i coprigiunti d'ala
Aliq.Sf.N	: Aliquota dello sforzo normale preso dai coprigiunti d'ala
Sf.N.da Mx	: Sforzo normale dovuto al momento flettente Mx
Mom. dir.Y	: Momento flettente con asse vettore Y
Taglio dir X	: Taglio direzione X
Taglio da Mt	: Taglio (in direzione X) dovuto al momento torcente
Sigma	: Sigma di lavoro del coprigiunto d'ala
Tau	: Tau di lavoro del coprigiunto d'ala
σ id.	: Sigma ideale del coprigiunto d'ala
σ amm	: Sigma ammissibile del coprigiunto d'ala
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per i coprigiunti d'anima
Aliq.Sf.N	: Aliquota dello sforzo normale preso dai coprigiunti d'anima
Aliquot Mom. X	: Aliquota momento flettente con asse vettore X
Taglio dir Y	: Taglio direzione Y
Sigma	: Sigma di lavoro del coprigiunto d'anima
Tau	: Tau di lavoro del coprigiunto d'anima
σ id.	: Sigma ideale del coprigiunto d'anima
σ amm	: Sigma ammissibile del coprigiunto d'anima

UNIONE CON COPRIGIUNTI (MASCHERA 3/3):

Estremo N.ro	: Numero della connessione
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per il profilo
Sf.Nor.	: Sforzo normale
Taglio X	: Taglio direzione X
Taglio Y	: Taglio direzione Y
Mom. X	: Momento con asse vettore X
Mom. Y	: Momento con asse vettore Y
Sigma	: Sigma di lavoro del profilo
Tau X	: Tau in direzione X
Tau Y	: Tau in direzione Y
σ id.	: Sigma ideale del profilo
σ amm	: Sigma ammissibile del profilo
Ripr.Sez. Ali	: Flag di ripristino della sezione del profilo per i coprigiunti delle ali (SI/NO)
Ripr.Sez. Anima	: Flag di ripristino della sezione del profilo per il coprigiunto dell'anima (SI/NO)

UNIONI FLANGIATE:

Le caratteristiche della sollecitazione tenute in conto per la verifica sono le seguenti:

- Tx, Ty, N, Mx, My, Mt (vedi formulistica)

UNIONI FLANGIATE (MASCHERA 1/3):

Estremo N.ro	: Numero della connessione. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = 2 * numero asta - 1) e una per il nodo finale (estremo = 2 * numero asta)
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per il bullone
Taglio X	: Taglio direzione X
Taglio Y	: Taglio direzione Y
Mom.tor	: Momento torcente agente sulla sezione
τ bull.	: Valore della tau del bullone
τ amm.	: Valore della tau ammissibile del bullone
Mom. X	: Momento con asse vettore X
Mom. Y	: Momento con asse vettore Y
Sf.Nor.	: Sforzo normale
σ bull.	: Valore della sigma del bullone
σ amm.	: Valore della sigma ammissibile del bullone
sicurezza	: Valore della sicurezza del bullone, se maggiore di 1 il bullone non è verificato secondo la formula:

$$sic = \sqrt{\frac{\sigma_{bul}^2}{\sigma_{amm}^2} + \frac{\tau_{bul}^2}{\tau_{amm}^2}}$$

σ Arid	: Valore della sigma ammissibile del bullone in corrispondenza della sezione ridotta a causa della filettatura
---------------------------------	--

UNIONI FLANGIATE (MASCHERA 2/3):

Estremo N.ro	: Numero della connessione
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per il rifollamento flangia e ala pilastro
Reazione	: Valore della forza sollecitante il bullone più caricato
σ rif.	: Tensione di rifollamento della flangia
σ amm.	: Tensione ammissibile di rifollamento della flangia
σ rif.	: Tensione di rifollamento dell'ala pilastro
σ amm.	: Tensione ammissibile di rifollamento dell'ala pilastro
Sig.ortog.	: Tensione ortogonale della saldatura della flangia
tau ortog.	: Tau ortogonale della saldatura della flangia
tau paral.	: Tau parallela della saldatura della flangia
sig.saldat.	: Sigma della saldatura della flangia
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per il pannello
Momento efficace	: Momento per la verifica del pannello d'anima
Tau pannel.	: Tau del pannello d'anima
Sforzo residuo	: Sforzo residuo da fare assorbire alla costola
Sigma costola	: Tensione di lavoro della costola
Sigma snerv.	: Tensione di snervamento della costola

UNIONI FLANGIATE (MASCHERA 3/3):

Estremo N.ro	: Numero della connessione
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per le tensioni della flangia e le tensioni dell'ala pilastro

M.mens.	: <i>Momento flettente sulla flangia dovuto al tiro bulloni</i>
T.mens.	: <i>Taglio sulla flangia dovuto al tiro bulloni</i>
base eff.	: <i>Base efficace</i>
σ inc.	: <i>Tensione sulla flangia nella sezione d'estremità della saldatura</i>
τ inc.	: <i>Tau sulla flangia nella sezione d'estremità della saldatura</i>
σ id.	: <i>Tensione ideale nella sezione d'estremità della saldatura</i>
σ amm.	: <i>Tensione ammissibile della flangia</i>
τ lib.	: <i>Tau sulla flangia nella sezione forata</i>
τ amm.	: <i>Tau ammissibile della flangia</i>

Analogamente per la verifica dell'ala

Costola Ver.	: <i>Flag per la verifica all'imbozzamento della costola diagonale (SI =</i>
Imb.	<i>verifica OK)</i>

UNIONI SALDATE TESTA A TESTA

Le caratteristiche della sollecitazione tenute in conto per la verifica sono le seguenti:

- Tx, Ty, N, Mx, My, Mt (vedi formulistica)

Estremo N.ro	: <i>Numero della connessione. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = 2 * numero asta - 1) e una per il nodo finale (estremo = 2 * numero asta)</i>
Comb. N.ro	: <i>Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per il bullone</i>
SigOrt	: <i>Tensione ortogonale della saldatura del profilo</i>
TauPar	: <i>Tau parallela della saldatura del profilo</i>
SigId	: <i>Tensione ideale della saldatura</i>
SigAmm	: <i>Tensione ammissibile della saldatura</i>
Verifica	: <i>Flag di verifica</i>

UNIONE TRAVE-TRAVE CON COPRIGIUNTI SALDATI

Estremo N.ro	: <i>Numero della connessione</i>
Verifica saldature	: <i>a) Comb. N.ro: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per i cordoni di saldatura. b) Sigma Sald.: Tensione convenzionale cordone di saldatura più sollecitato c) Sigma Amm.: Tensione ammissibile cordoni di saldatura</i>
Verifica coprigiunti d'ala	: <i>a) Comb. N.ro: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per i coprigiunti di ala. b) Sf.N: Sforzo normale c) Mom. X: Momento flettente con asse vettore X d) Mom. dir.Y: Momento flettente con asse vettore Y e) Taglio dir X: Taglio direzione X f) Momento tor.: Momento torcente</i>
Tensioni di lavoro	: <i>a) Sigma: Sigma di lavoro del coprigiunto d'ala b) Tau: Tau di lavoro del coprigiunto d'ala c) σ id.: Sigma ideale del coprigiunto d'ala d) σ amm: Sigma ammissibile del coprigiunto d'ala</i>
Verifica coprigiunti d'anima	: <i>a) Comb. N.ro: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per i coprigiunti d'anima b) Taglio dir Y: Taglio direzione Y</i>

Tensioni di lavoro	: <i>a) Tau: Tau di lavoro del coprigiunto d'anima</i> : <i>b) σ id.: Sigma ideale del coprigiunto d'anima</i> : <i>c) σ amm: Sigma ammissibile del coprigiunto d'anima</i>
Ripristino sezione	: <i>a) Status Coprig. d'ala: Controlla che la sezione dei coprigiunti d'ala sia non minore della sezione dell'ala del profilo</i> : <i>b) Status Coprig. d'anima: Controlla che la sezione dei coprigiunti d'anima sia non minore della sezione della sezione dell'anima del profilo</i>

UNIONE TRAVE-COLONNA SALDATA SU ALA

Le caratteristiche della sollecitazione tenute in conto per la verifica sono le seguenti:

- Tx, Ty, N, Mx, My, Mt (vedi formulistica)

Estremo N.ro	: <i>Numero della connessione</i>
Comb. N.ro	: <i>Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa della saldatura sull'ala della colonna</i>
Saldatura sul profilo	: <i>a) SigMa Ortog.: Tensione ortogonale della saldatura sull'ala della colonna</i> : <i>b) Tau Paral: Tau parallela della saldatura sull'ala della colonna</i> : <i>c) Sigma sald.: Tensione ideale della saldatura</i> : <i>d) Sigma Ammis: Tensione ammissibile della saldatura</i>

UNIONE TRAVE-COLONNA SALDATA SU ANIMA

Le caratteristiche della sollecitazione tenute in conto per la verifica sono le seguenti:

- Tx, Ty, N, Mx, My, Mt (vedi formulistica)

Estremo N.ro	: <i>Numero della connessione</i>
Comb. N.ro	: <i>Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa della saldatura a completa penetrazione</i>
Saldatura sul profilo	: <i>a) Sgm Ortog.: Tensione ortogonale della saldatura a completa penetrazione</i> : <i>b) Tau Par: Tau parallela della saldatura a completa penetrazione</i> : <i>c) Sgm sald.: Tensione ideale della saldatura</i> : <i>d) Sgm Amm.: Tensione ammissibile della saldatura</i>
Verifica costola orizzontale	: <i>a) Comb. N.ro: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per la costola orizzontale</i> : <i>b) Tau Cost.: Tensione tangenziale convenzionale sulla costola</i> : <i>c) Tau Amm.: Tensione tangenziale ammissibile sulla costola</i>
Verifica Ala Colonna	: <i>a) Comb. N.ro: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per l'ala della colonna</i> : <i>b) Sgm: Tensione normale su ala colonna</i> : <i>c) Tau: Tensione tangenziale su ala colonna</i> : <i>d) Sgm id.: Tensione ideale convenzionale su ala colonna</i> : <i>e) Sgm Amm.: Tensione ideale ammissibile colonna</i>
Verifica Anima Colonna	: <i>a) Comb. N.ro: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per l'anima della colonna</i> : <i>b) Tau: Tensione tangenziale convenzionale su anima colonna</i> : <i>c) Tau Amm.: Tensione tangenziale ammissibile su anima colonna</i>

UNIONE TRAVE-TRAVE CON PIASTRE E COPRIGIUNTI

Le caratteristiche della sollecitazione tenute in conto per la verifica sono le seguenti:

N, Ty (vedi formulistica)

UNIONE TRAVE-TRAVE CON PIASTRE E COPRIGIUNTI (MASCHERA 1/2):

Estremo N.ro	: Numero della connessione
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa per i bulloni
Eccentr. Taglio Ty	: Eccentricità del taglio rispetto all'asse per il baricentro del profilo portante
Reazione bullone	: Reazione del bullone più sollecitato
Rifollamento Piastra	: a) <i>Sigma Rifoll.</i> : Tensione di rifollamento della piastra b) <i>Sigma Rif. Ammis.</i> : Tensione di rifollamento ammissibile della piastra
Rifollamento trave	: a) <i>Sigma Rifoll.</i> : Tensione di rifollamento della trave b) <i>Sigma Rif. Ammis.</i> : Tensione di rifollamento ammissibile della trave
Verifica bulloni	: a) <i>tau bullone</i> : Tensione di taglio convenzionale sul bullone più sollecitato b) <i>tau ammis.</i> : Tensione di taglio ammissibile sul bullone più sollecitato

UNIONE TRAVE-TRAVE CON PIASTRE E COPRIGIUNTI (MASCHERA 2/2):

Estremo N.ro	: Numero della connessione
Comb. N.ro	: Numero della combinazione per la quale si ha la verifica più gravosa a presso-flessione e taglio su piastra, trave, coprigiunti
Verifica piastra	: a) <i>Sigma Piastra</i> : Tensione normale da presso-flessione sulla piastra b) <i>Tau Piastra</i> : Tensione tangenziale da taglio sulla piastra c) <i>Sigma Ideale</i> : Tensione ideale sulla piastra d) <i>Sigma ammis.</i> : Tensione ammissibile sulla piastra
Verifica Trave	: a) <i>Sigma Trave</i> : Tensione normale da presso-flessione sulla trave b) <i>Tau Trave</i> : Tensione tangenziale da taglio sulla trave c) <i>Sigma Ideale</i> : Tensione ideale sulla trave d) <i>Sigma ammis.</i> : Tensione ammissibile sulla trave
Verifica coprigiunti	: a) <i>Sigma coprigiunti</i> : Tensione normale da presso-flessione sul coprigiunto b) <i>Tau coprigiunti</i> : Tensione tangenziale da taglio sul coprigiunto c) <i>Sigma Ideale</i> : Tensione ideale sul coprigiunto d) <i>Sigma ammis.</i> : Tensione ammissibile sul coprigiunto

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa del quadro sinottico flag di verifica di tutte le unioni.

IMPALCATO SQUADRETTE:

- a) Tensione rifollamento squadrette maggiore di quella ammissibile
- b) Tensione rifollamento sul profilo principale, o trave 1, o trave 2 non verificata
- c) Verifica tensione squadrette non verificata
- d) Verifica tensione trave 1 o trave 2 non verificata
- e) tau bullone maggiore della tau ammissibile
- f) Sigma colonna maggiore di quella ammissibile
- g) Tensione ideale o di rifollamento nel coprigiunto maggiore di quella ammissibile o verifica a taglio dei bulloni di coprigiunto non soddisfatta

COLONNA PLINTO:

- a) Tensione calcestruzzo maggiore di quella ammissibile
- b) Tensione piastra di base maggiore di quella ammissibile
- c) Tensione sull'aletta (nervatura superiore) maggiore di quella ammissibile
- d) Non verifica la saldatura della piastra di base
- e) Non verifica la tensione o la saldatura o della nervatura inferiore. In base al tipo di tirafondo:

Tirafondo ad Ombrello:

- a) Sigma tirafondo > Sigma ammissibile
- b) Lunghezza effettiva < Lunghezza Aderenza

Tirafondo ad Uncino:

- f) Sigma tirafondo > Sigma ammissibile
- g) Lunghezza effettiva < Lunghezza Aderenza
- h) Crisi per sfilamento del blocco di cls

Tirafondo con Rosetta:

- f) Sigma tirafondo > Sigma ammissibile
- g) Crisi a flessione della rosetta
- h) Crisi a schiacciamento del cls sopra la rosetta

Tirafondo con Martello:

- f) Sigma tirafondo > Sigma ammissibile
- g) Crisi a flessione del martello
- h) Crisi a schiacciamento del cls sopra la traversa
- i) Crisi a flessione della traversa

RETICOLARE:

- a) tau bullone maggiore della tau ammissibile
- b) Tensione rifollamento piastra o profilo maggiore di quella ammissibile
- c) Sigma normale maggiore di quella ammissibile
- d) Sigma profilo maggiore di quella ammissibile

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI:

- a) tau bullone di anima maggiore della tau ammissibile
- b) Tensione rifollamento coprigiunto di anima maggiore di quella ammissibile
- c) Tensione rifollamento anima del profilo maggiore di quella ammissibile
- d) tau bullone di ala maggiore della tau ammissibile
- e) Tensione rifollamento coprigiunto di ala maggiore di quella ammissibile
- f) Tensione rifollamento ala del profilo maggiore di quella ammissibile
- g) Tensione ideale del coprigiunto d'ala maggiore di quella ammissibile
- h) Tensione ideale del coprigiunto d'anima maggiore di quella ammissibile
- i) Tensione ideale del profilo maggiore di quella ammissibile

UNIONI FLANGIATE:

- a) Sicurezza bullone minore di 1 o tensione normale nella sezione ridotta maggiore di quella ammissibile
- b) Tensione rifollamento flangia o ala maggiore di quella ammissibile
- c) Non verifica la saldatura della flangia
- d) $\tau_{\text{pannello}} > \tau_{\text{di snervamento}}$ o $\sigma_{\text{costola}} > \sigma_{\text{snervamento}}$
- e) Tensione di lavoro della flangia maggiore di quella ammissibile
- f) Tensione di lavoro dell'ala maggiore di quella ammissibile

UNIONI SALDATE TESTA A TESTA:

- a) Tensione ideale della saldatura superiore alla tensione ammissibile

UNIONI CON COPRIGIUNTI SALDATI:

- a) Tensione ideale della saldatura superiore alla tensione ammissibile
- b) Tensione ideale nel coprighiunto di ala superiore alla tensione ammissibile
- c) Tensione ideale nel coprighiunto di anima superiore alla tensione ammissibile

UNIONI BULLONATE CON COSTOLA SALDATA CON E SENZA COPRIGIUNTO:

- a) Verifica a rifollamento della piastra
- b) Verifica a rifollamento del profilo
- c) Verifica dei bulloni
- d) Verifica a flessione/taglio della piastra
- e) Verifica a flessione/taglio della trave portata
- f) Verifica a flessione/taglio dei coprighiunti

UNIONE TRAVE-COLONNA SALDATA SU ALA:

- a) Verifica saldatura non soddisfatta
- b) Verifica pannello non soddisfatta
- c) Spessore costola inferiore al minimo di legge fissato dalla norma 7.2.6 UNI 10011

UNIONE TRAVE-COLONNA SALDATA SU ANIMA:

- a) Verifica saldatura non soddisfatta
- b) Verifica costola orizzontale non soddisfatta
- c) Verifica a flessione/taglio dell'ala colonna non soddisfatta
- d) Verifica spessore anima colonna non soddisfatta

ARCHIVIO UNIONI: TrCl-squadr

DATI GEOMETRICI										
Tipo N.ro	Nome Squadr.	Lato1 mm	Lato2 mm	spess mm	Hsq. mm	R ali mm	R.estr mm	Dy squ mm	Aria mm	Tip.Acc
193	ANGDIS120*80*8	120	80	8	250	11	6	0	0	0

ARCHIVIO UNIONI: Bull-squadr

BULLONI SQUADRETTA LATO 1						BULLONI SQUADRETTA LATO 2				
Tipo N.ro	Diam mm	Cl.bull	Int.X mm	Int.Y mm	Sfals	Diam mm	Cl.bull	Int.X mm	Int.Y mm	Sfals
193	20	8,8	80	50	0	20	8,8	60	60	0

ARCHIVIO UNIONI: Col-Plinto

DATI GEOMETRICI																			
Tipo N.ro	B.Pias mm	H.Pias mm	S.Pia mm	S.AL mm	H.AL mm	X foro mm	Y foro mm	Fi Tir mm	H Tir mm	D.curv mm	H.nerv mm	S.nerv mm	Nrv	Alet	Alet. Centr	S.sald mm	Cl.tir	Acc. Piastr	Classe CLS
2	450	450	25	12	200	60	60	24	750	200	75	10	NO	XY	SI	12	8,8	0	Rck350

ARCHIVIO UNIONI: TrCl-flang.

DATI GEOMETRICI										GINOCCHIO				BULLONI FLANGIA						
Tipo N.ro	Sp.fl mm	Base mm	h.sup mm	h.inf mm	Spsal mm	TipoAcc	Costol orizz.	Costol diagon	SpDiag mm	Splm mm	LSup. mm	LInf mm	Alt mm	Diam mm	Cl.bull	IntAn. mm	Int.X mm	Int.Y mm	Bull. Anima	MargX mm
78	15	200	100	100	8	0	SI	NO	8	8	300	0	300	16	8,8	100	80	110	4	20
79	15	200	100	100	10	0	SI	NO	8	8	300	0	300	16	8,8	100	100	100	2	49

COORDINATE NODALI Sub-Str: 1

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0	5050	4	0,23	6,88	5,05
2	0	0	3	0,23	6,88	0,00
3	6770	5050	14	7,00	6,88	5,05
4	6770	0	13	7,00	6,88	0,00
5	13770	5050	24	14,00	6,88	5,05
6	13770	0	23	14,00	6,88	0,00
7	20770	5050	34	21,00	6,88	5,05
8	20770	0	33	21,00	6,88	0,00
9	27770	5050	44	28,00	6,88	5,05
10	27770	0	43	28,00	6,88	0,00
11	34770	5050	54	35,00	6,88	5,05
12	34770	0	53	35,00	6,88	0,00
13	0	6800	61	0,23	6,88	6,80
14	6770	6800	64	7,00	6,88	6,80
15	13770	6800	67	14,00	6,88	6,80
16	20770	6800	70	21,00	6,88	6,80
17	27770	6800	73	28,00	6,88	6,80
18	34770	6800	76	35,00	6,88	6,80

COORDINATE NODALI Sub-Str: 2

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	2500	6540	52	35,00	2,50	6,54
2	2500	0	51	35,00	2,50	0,00
3	6880	5050	54	35,00	6,88	5,05
4	6880	0	53	35,00	6,88	0,00
5	14000	5050	56	35,00	14,00	5,05
6	14000	0	55	35,00	14,00	0,00
7	21120	5050	58	35,00	21,12	5,05
8	21120	0	57	35,00	21,12	0,00
9	25500	6540	60	35,00	25,50	6,54
10	25500	0	59	35,00	25,50	0,00
11	11667	5050	123	35,00	11,67	5,05
12	18667	5050	125	35,00	18,67	5,05
13	6880	6800	76	35,00	6,88	6,80
14	14000	5800	77	35,00	14,00	5,80
15	21120	6800	78	35,00	21,12	6,80
16	19250	6900	161	35,00	19,25	6,90
17	22870	6700	162	35,00	22,87	6,70
18	26250	6500	163	35,00	26,25	6,50
19	28000	6400	90	35,00	28,00	6,40
20	8750	6900	179	35,00	8,75	6,90
21	5130	6700	180	35,00	5,13	6,70
22	1750	6500	181	35,00	1,75	6,50
23	0	6400	102	35,00	0,00	6,40
24	16000	5800	107	35,00	16,00	5,80
25	12000	5800	108	35,00	12,00	5,80
26	9333	5050	122	35,00	9,33	5,05
27	16333	5050	124	35,00	16,33	5,05
28	17500	7000	89	35,00	17,50	7,00
29	10500	7000	101	35,00	10,50	7,00

COORDINATE NODALI Sub-Str: 9

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0	5050	6	0,23	14,00	5,05
2	0	0	5	0,23	14,00	0,00
3	6770	5050	16	7,00	14,00	5,05
4	6770	0	15	7,00	14,00	0,00
5	13770	5050	26	14,00	14,00	5,05
6	13770	0	25	14,00	14,00	0,00
7	20770	5050	36	21,00	14,00	5,05
8	20770	0	35	21,00	14,00	0,00
9	27770	5050	46	28,00	14,00	5,05
10	27770	0	45	28,00	14,00	0,00
11	34770	5050	56	35,00	14,00	5,05
12	34770	0	55	35,00	14,00	0,00
13	0	5800	62	0,23	14,00	5,80
14	6770	5800	65	7,00	14,00	5,80
15	13770	5800	68	14,00	14,00	5,80
16	20770	5800	71	21,00	14,00	5,80
17	27770	5800	74	28,00	14,00	5,80
18	34770	5800	77	35,00	14,00	5,80

COORDINATE NODALI Sub-Str: 10

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0	6540	2	0,23	2,50	6,54
2	0	0	1	0,23	2,50	0,00
3	6770	6540	12	7,00	2,50	6,54
4	6770	0	11	7,00	2,50	0,00
5	13770	6540	22	14,00	2,50	6,54
6	13770	0	21	14,00	2,50	0,00
7	20770	6540	32	21,00	2,50	6,54
8	20770	0	31	21,00	2,50	0,00
9	27770	6540	42	28,00	2,50	6,54
10	27770	0	41	28,00	2,50	0,00
11	34770	6540	52	35,00	2,50	6,54
12	34770	0	51	35,00	2,50	0,00

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 1

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1075	1	2	1	2	180	2	0	2	1	0,00	1	1
2	1075	3	4	3	4	180	7	0	2	1	0,00	1	1
3	1075	5	6	5	6	180	12	0	2	1	0,00	1	1
4	1075	7	8	7	8	180	17	0	2	1	0,00	1	1
5	1075	9	10	9	10	180	22	0	2	1	0,00	1	1
6	1075	11	12	11	12	180	27	0	2	1	0,00	1	1
7	1195	1	3	13	14	90	31	0	193	2	0,00	0	0
8	1195	3	5	15	16	90	32	193	193	2	0,00	0	0
9	1195	5	7	17	18	90	33	193	193	2	0,00	0	0
10	1195	7	9	19	20	90	34	193	193	2	0,00	0	0
11	1195	9	11	21	22	90	35	193	0	2	0,00	0	0
12	1075	13	1	23	24	180	58	0	0	1	0,00	1	1
13	1075	14	3	25	26	180	61	0	0	1	0,00	1	1
14	1075	15	5	27	28	180	64	0	0	1	0,00	1	1
15	1075	16	7	29	30	180	67	0	0	1	0,00	1	1
16	1075	17	9	31	32	180	70	0	0	1	0,00	1	1
17	1075	18	11	33	34	180	73	0	0	1	0,00	1	1
18	1195	13	14	35	36	90	112	0	193	2	0,00	0	0
19	1195	14	15	37	38	90	113	193	193	2	0,00	0	0
20	1195	15	16	39	40	90	114	193	193	2	0,00	0	0
21	1195	16	17	41	42	90	115	193	193	2	0,00	0	0
22	1195	17	18	43	44	90	116	193	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1075	1	2	1	2	90	26	0	2	1	0,00	1	1
2	1075	3	4	3	4	90	27	0	2	1	0,00	1	1
3	1075	5	6	5	6	90	28	0	2	1	0,00	1	1
4	1075	7	8	7	8	90	29	0	2	1	0,00	1	1
5	1075	9	10	9	10	90	30	0	2	1	0,00	1	1
6	1195	11	5	11	12	90	36	0	79	2	0,00	0	0
7	1195	12	7	13	14	90	37	0	79	2	0,00	0	0
8	1075	13	3	15	16	90	73	0	0	1	0,00	1	1
9	1075	14	5	17	18	90	74	0	0	1	0,00	1	1
10	1075	15	7	19	20	90	75	0	0	1	0,00	1	1
11	1195	16	15	21	22	90	91	0	78	3	0,00	0	0
12	1195	17	9	23	24	90	92	0	78	3	0,00	0	0
13	1195	18	19	25	26	90	93	0	0	3	0,00	0	0
14	1195	20	13	27	28	-90	109	0	78	3	0,00	0	0
15	1195	21	1	29	30	-90	110	0	78	3	0,00	0	0
16	1195	22	23	31	32	-90	111	0	0	3	0,00	0	0
17	1191	14	24	33	34	90	137	79	0	2	0,00	0	0
18	1191	14	25	35	36	-90	138	79	0	2	0,00	0	0
19	1195	3	26	37	38	90	149	79	0	2	0,00	0	0
20	1195	26	11	39	40	90	150	0	0	2	0,00	0	0
21	1195	5	27	41	42	90	151	79	0	2	0,00	0	0
22	1195	27	12	43	44	90	152	0	0	2	0,00	0	0
23	1195	28	16	45	46	90	208	0	0	3	0,00	0	0
24	1195	15	17	47	48	90	209	78	0	3	0,00	0	0
25	1195	9	18	49	50	90	210	78	0	3	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
26	1195	29	20	51	52	-90	226	0	0	3	0,00	0	0
27	1195	13	21	53	54	-90	227	78	0	3	0,00	0	0
28	1195	1	22	55	56	-90	228	78	0	3	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 9

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1075	1	2	1	2	180	3	0	2	1	0,00	1	1
2	1075	3	4	3	4	180	8	0	2	1	0,00	1	1
3	1075	5	6	5	6	180	13	0	2	1	0,00	1	1
4	1075	7	8	7	8	180	18	0	2	1	0,00	1	1
5	1075	9	10	9	10	180	23	0	2	1	0,00	1	1
6	1075	11	12	11	12	180	28	0	2	1	0,00	1	1
7	1195	1	3	13	14	90	53	0	193	2	0,00	0	0
8	1195	3	5	15	16	90	54	193	193	2	0,00	0	0
9	1195	5	7	17	18	90	55	193	193	2	0,00	0	0
10	1195	7	9	19	20	90	56	193	193	2	0,00	0	0
11	1195	9	11	21	22	90	57	193	0	2	0,00	0	0
12	1075	13	1	23	24	180	59	0	0	1	0,00	1	1
13	1075	14	3	25	26	180	62	0	0	1	0,00	1	1
14	1075	15	5	27	28	180	65	0	0	1	0,00	1	1
15	1075	16	7	29	30	180	68	0	0	1	0,00	1	1
16	1075	17	9	31	32	180	71	0	0	1	0,00	1	1
17	1075	18	11	33	34	180	74	0	0	1	0,00	1	1
18	1191	13	14	35	36	90	132	0	194	2	0,00	0	0
19	1191	14	15	37	38	90	133	194	194	2	0,00	0	0
20	1191	15	16	39	40	90	134	194	194	2	0,00	0	0
21	1191	16	17	41	42	90	135	194	194	2	0,00	0	0
22	1191	17	18	43	44	90	136	194	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 10

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1075	1	2	1	2	180	1	0	2	1	0,00	1	1
2	1075	3	4	3	4	180	6	0	2	1	0,00	1	1
3	1075	5	6	5	6	180	11	0	2	1	0,00	1	1
4	1075	7	8	7	8	180	16	0	2	1	0,00	1	1
5	1075	9	10	9	10	180	21	0	2	1	0,00	1	1
6	1075	11	12	11	12	180	26	0	2	1	0,00	1	1
7	1195	1	3	13	14	90	117	0	193	2	0,00	0	0
8	1195	3	5	15	16	90	118	193	193	2	0,00	0	0
9	1195	5	7	17	18	90	119	193	193	2	0,00	0	0
10	1195	7	9	19	20	90	120	193	193	2	0,00	0	0
11	1195	9	11	21	22	90	121	193	0	2	0,00	0	0

COMBINAZIONI CARICHI

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7
PESO PROPRIO	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
SOVRACCARICO PERMAN.	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
neve	1,00	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00
vento in X	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
vento in Y	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
CARICO TERMICO	0,00	1,00	-1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
SISMA DIREZ. GRD 0	0,00	0,00	0,00	1,00	-1,00	0,00	0,00
SISMA DIREZ. GRD 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00	-1,00

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 1

UNIONI TRAVE-TRAVERE O TRAVE COLONNA CON SQUADRETTA										MASCHERA 1/3						
	Verifica rifollamento squadrette							rif. prof. principale			rifollamento trave 1			rifollamento trave 2		
Estrem N.ro	Comb N.ro	Taglio dir. Y Kg	lato a Reazione Kg	Sig rif Kg/cmq	lato b Reazione Kg	Sig rif Kg/cmq	Sig rif ammis. Kg/cmq	Combi N.ro	Sig rif princip Kg/cmq	Sig rif ammis. Kg/cmq	Combi N.ro	Sig rif trave 1 Kg/cmq	Sig rif ammis. Kg/cmq	Combi N.ro	Sig rif trave 2 Kg/cmq	Sig rif ammis. Kg/cmq
14	3	654	334	104	182	114	4750	2	242	4750	2	215	4750			
15	3	654	475	148	272	170	4750	3	280	4750	3	334	4750			
16	3	679	445	139	251	157	4750	2	271	4750	2	247	4750			
17	3	679	529	165	305	191	4750	3	313	4750	3	372	4750			
18	3	676	486	152	278	174	4750	3	279	4750	2	237	4750			
19	3	676	532	166	308	192	4750	3	320	4750	3	375	4750			
20	3	817	553	173	313	196	4750	3	304	4750	2	200	4750			
21	3	817	585	183	334	209	4750	3	334	4750	3	412	4750			
36	4	-985	555	173	306	192	4750	4	397	4750	4	391	4750			
37	4	-985	532	166	292	183	4750	4	378	4750	5	354	4750			
38	3	326	468	146	289	180	4750	4	368	4750	4	355	4750			
39	2	185	462	145	295	184	4750	2	393	4750	5	352	4750			
40	3	323	484	151	299	187	4750	2	393	4750	4	351	4750			
41	5	918	503	157	277	173	4750	5	368	4750	5	354	4750			

AMBULANTI CARNI - SOGEMI

SOFTWARE: C.D.S. - Rel.2010 - Lic. Nro: 14821

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 1

UNIONI TRAVE-TRAVE O TRAVE COLONNA CON SQUADRETTA											- MASCHERA 1/3						
Verifica rifollamento squadrette									rif. prof. principale			rifollamento trave 1			rifollamento trave 2		
Estrem N.ro	Comb N.ro	Taglio dir. Y Kg	lato a Reazione Kg	Sig rif Kg/cmq	lato b Reazione Kg	Sig rif Kg/cmq	Sig rif ammis. Kg/cmq	Combi N.ro	Sig rif princip Kg/cmq	Sig rif ammis. Kg/cmq	Combi N.ro	Sig rif trave 1 Kg/cmq	Sig rif ammis. Kg/cmq	Combi N.ro	Sig rif trave 2 Kg/cmq	Sig rif ammis. Kg/cmq	
42	5	1014	546	171	300	187	4750	5	384	4750	4	355	4750				
43	5	1014	577	180	319	199	4750	5	410	4750	5	406	4750				

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 1

UNIONI TRAVE-TRAVE O TRAVE COLONNA CON SQUADRETTA												- MASCHERA 2/3					
	Verifica flessione squadrette					Verifica flessione trave 1						Verifica flessione trave 2					
Estrem N.ro	Comb N.ro	Taglio dir. Y Kg	Sig id lato a Kg/cmq	Sig id lato b Kg/cmq	Sigma ammis. Kg/cmq	Comb N.ro	Taglio dir. Y Kg	Sigma trave 1 Kg/cmq	Tau trave 1 Kg/cmq	Sig id trave1 Kg/cmq	Sigma ammis. Kg/cmq	Comb N.ro	Taglio dir. Y Kg	Sigma trave 2 Kg/cmq	Tau trave 2 Kg/cmq	Sig id trave2 Kg/cmq	Sigma ammis. Kg/cmq
14	3	654	53	48	1900	4	-346	4	23	39	1900						
15	3	654	53	48	1900	3	654	7	43	74	1900						
16	3	679	55	45	1900	4	-351	4	23	40	1900						
17	3	679	55	45	1900	3	679	8	44	77	1900						
18	3	676	54	46	1900	2	-352	4	23	40	1900						
19	3	676	54	46	1900	3	676	8	44	77	1900						
20	3	817	66	55	1900	2	-365	4	24	41	1900						
21	3	817	66	55	1900	3	817	9	53	93	1900						
36	4	-985	79	123	1900	4	-985	11	64	112	1900						
37	4	-985	79	123	1900	5	924	10	60	105	1900						
38	4	-922	74	119	1900	4	-922	10	60	105	1900						
39	4	-922	74	119	1900	5	924	10	60	105	1900						
40	5	918	74	118	1900	4	-922	10	60	105	1900						
41	5	918	74	118	1900	5	918	10	60	104	1900						
42	5	1014	82	125	1900	4	-928	11	61	105	1900						
43	5	1014	82	125	1900	5	1014	11	66	115	1900						

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 1

UNIONI TRAVE-TRAVE O TRAVE COLONNA CON SQUADRETTA - MASCHERA 3/3																		
	Verifica bulloni squadretta							Verifica colonna			Verifica coprigiunto							
Estrem N.ro	Comb N.ro	TaglioY Kg	Sf Norm Kg	La to	ReazBul Kg	τ bull. Kg/cmq	τ amm. Kg/cmq	Cmb N.ro	TaglioY Kg	Sigma Kg/cmq	Cmb N.ro	MomentoX Kg*m	Sigld Kg/cmq	SigAmm Kg/cmq	SigRif Kg/cmq	SRifAm Kg/cmq	τ bull Kg/cmq	τ ammbul Kg/cmq
14	3	654	180	4	182	58	2640											
15	3	654	797	3	272	86	2640											
16	3	679	622	4	251	80	2640											
17	3	679	979	3	305	97	2640											
18	3	676	804	4	278	88	2640											
19	3	676	1000	3	308	98	2640											
20	3	817	825	4	313	100	2640											
21	3	817	964	3	334	106	2640											
36	4	-985	-504	3	306	98	2640											
37	4	-985	-404	4	292	93	2640											
38	3	326	1354	4	289	92	2640											
39	2	185	-1562	3	295	94	2640											
40	3	323	1420	4	299	95	2640											
41	5	918	-407	3	277	88	2640											
42	5	1014	-407	4	300	95	2640											
43	5	1014	-545	3	319	102	2640											

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 1

UNIONE COLONNA-PLINTO - MASCHERA 1/3														
Estrem N.ro	Combi N.ro	Sf.Norma. Kg	Momento X Kg*m	Momento Y Kg*m	Sigma Kg/cm ²	Sig.amm Kg/cm ²	Descriz.	N.ro	Sf.Norma. Kg	Momento X Kg*m	Momento Y Kg*m	Sigma Kg/cm ²	Sig.amm Kg/cm ²	Descriz.
2	3	-2427	730	1510	26,2	110,0	cls	3	-2427	730	1510	844	2400	pietra tirafond
	3	-2427	730	1510	107	2400	nervat.	3	-2427	730	1510	802	3730	pietra tirafond
4	3	-2923	146	1730	20,4	110,0	cls	3	-2923	146	1730	866	2400	pietra tirafond
	3	-2923	146	1730	124	2400	nervat.	3	-2923	146	1730	682	3730	pietra tirafond
6	3	-2891	225	1872	23,1	110,0	cls	3	-2891	225	1872	930	2400	pietra tirafond
	3	-2891	225	1872	133	2400	nervat.	3	-2891	225	1872	779	3730	pietra tirafond
8	3	-2858	256	2025	25,1	110,0	cls	3	-2858	256	2025	999	2400	pietra tirafond
	3	-2858	256	2025	142	2400	nervat.	3	-2858	256	2025	867	3730	pietra tirafond
10	3	-3243	336	2197	28,1	110,0	cls	3	-3243	336	2197	1088	2400	pietra tirafond
	3	-3243	336	2197	155	2400	nervat.	3	-3243	336	2197	947	3730	pietra tirafond
12	3	-1179	-77	2190	23,9	110,0	cls	3	-1179	-77	2190	1093	2400	pietra tirafond
	3	-1179	-77	2190	145	2400	nervat.	3	-1179	-77	2190	1039	3730	pietra tirafond

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 1

UNIONE COLONNA-PLINTO - MASCHERA 2/3									
Estr. N.ro	Verifica saldatura piastra				Verifica nervatura inferiore				
	Sig.ort Kg/cm ²	tau ort Kg/cm ²	tau par Kg/cm ²	sig.sal Kg/cm ²	Sig.ner Kg/cm ²	Sig.cls Kg/cm ²	Sig.sal Kg/cm ²	Tx Kg	Ty Kg
2	76	2	3	76	0	0,0	0	-13	-365
4	74	1	3	74	0	0,0	0	-7	-429
6	82	1	3	82	0	0,0	0	-1	-552
8	90	1	4	90	0	0,0	0	0	-555
10	98	1	4	98	0	0,0	0	6	-447
12	97	1	4	98	0	0,0	0	12	-372

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 1

UNIONE COLONNA-PLINTO - MASCHERA 3/3												
Estr. N.ro	Sforzo Agente kg	Sforzo Ammiss kg	Crisi Sezione kg	OMBRELLO Aderenza kg	UNCINO Aderen kg Sfilam kg		ROSETTA Rosetta kg CLS kg		MARTELLLO Martello kg CLS kg Traversa kg			Veri fica
2	2265	5916	10534	5916								
4	1927	5916	10534	5916								
6	2199	5916	10534	5916								
8	2450	5916	10534	5916								
10	2673	5916	10534	5916								
12	2933	5916	10534	5916								

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

UNIONE COLONNA-PLINTO - MASCHERA 1/3														
Estrem N.ro	Combi N.ro	Sf.Norma Kg	Momento X Kg*m	Momento Y Kg*m	Sigma Kg/cm ²	Sig.amm Kg/cm ²	Descriz.	N.ro Combi	Sf.Norma Kg	Momento X Kg*m	Momento Y Kg*m	Sigma Kg/cm ²	Sig.amm Kg/cm ²	Descriz.
2	3	-445	122	1607	18,4	110,0	cls	3	-445	122	1607	860	2400	pietra tirafond
	3	-445	122	1607	104	2400	nervat.	3	-445	122	1607	817	3730	
4	3	-1179	-77	2190	23,9	110,0	cls	3	-1179	-77	2190	1093	2400	pietra tirafond
	3	-1179	-77	2190	145	2400	nervat.	3	-1179	-77	2190	1039	3730	
6	3	-2845	-677	900	18,2	110,0	cls	2	-3078	0	-1012	534	2400	pietra tirafond
	2	-3078	0	-1012	77	2400	nervat.	3	-2845	-677	900	451	3730	
8	3	-2896	-1576	-2808	52,2	110,0	cls	3	-2896	-1576	-2808	1805	2400	pietra tirafond
	3	-2896	-1576	-2808	193	2400	nervat.	3	-2896	-1576	-2808	1714	3730	
10	3	-1027	-968	-2243	37,9	110,0	cls	3	-1027	-968	-2243	1455	2400	pietra tirafond
	3	-1027	-968	-2243	147	2400	nervat.	3	-1027	-968	-2243	1382	3730	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

UNIONE COLONNA-PLINTO - MASCHERA 2/3										
Estr. N.ro	Verifica saldatura piastra					Verifica nervatura inferiore				
	Sig.ort Kg/cm ²	tau ort Kg/cm ²	tau par Kg/cm ²	sig.sal Kg/cm ²		Sig.ner Kg/cm ²	Sig.cls Kg/cm ²	Sig.sal Kg/cm ²	Tx Kg	Ty Kg
2	74	0	2	74		0	0,0	0	72	328
4	97	1	4	98		0	0,0	0	12	-372
6	46	1	2	46		0	0,0	0	86	-68
8	148	4	5	148		0	0,0	0	13	250
10	116	1	3	116		0	0,0	0	71	-402

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

UNIONE COLONNA-PLINTO - MASCHERA 3/3												
Estr. N.ro	Sforzo Agente kg	Sforzo Ammiss kg	Crisi Sezione kg	OMBRELLO Aderenza kg	UNCINO Aderen kg Sfilam kg		ROSETTA Rosetta kg CLS kg		MARTELLO Martello kg CLS kg Traversa kg			Veri fica
2	2306	5916	10534	5916								
4	2933	5916	10534	5916								
6	1275	5916	10534	5916								
8	4842	5916	10534	5916								
10	3901	5916	10534	5916								

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 1/3														
Verifica bullone														
Estr. N.ro	Comb N.ro	Taglio X Kg	Taglio Y Kg	Mom.tor Kg*m	τ bull. Kg/cm ²	τ amm. Kg/cm ²	Mom. X Kg*m	Mom. Y Kg*m	Sf.Nor Kg	σ bull. Kg/cm ²	σ amm. Kg/cm ²	sicurezza	σ Arid Kg/cm ²	
12	6	-9	-802	7	33	2640	-1358	13	-767	529	3730	0,02	677	
14	3	-119	-195	3	9	2640	68	241	-569	202	3730	0,00	258	
22	3	787	-306	2	26	2640	-728	-995	153	1053	3730	0,08	1348	
24	3	515	199	2	17	2640	526	-538	294	598	3730	0,03	766	
28	6	0	-1246	-11	39	2640	-3125	2	75	778	3730	0,04	997	
30	2	265	-43	-1	8	2640	-308	-287	-414	266	3730	0,01	341	
33	3	120	434	0	19	2640	-806	173	-16	456	3730	0,01	584	
35	3	-132	432	0	19	2640	-803	-186	-20	458	3730	0,02	587	
37	3	17	356	2	15	2640	-501	54	-561	177	3730	0,00	227	
41	7	-9	802	7	33	2640	-1358	-13	-767	529	3730	0,02	677	
47	3	1156	484	3	39	2640	-866	1095	106	1157	3730	0,10	1481	
49	3	241	197	3	10	2640	-345	476	-3	496	3730	0,02	635	
53	6	-1	1073	-11	33	2640	-2714	-8	-149	658	3730	0,03	843	
55	7	13	787	-8	24	2640	-1833	8	-96	445	3730	0,01	570	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

UNIONI FLANGIATE MASCHERA 2/3																
Verifica rifollamento							Saldatura flangia			Verifica pannello						
Estr. N.ro	Comb N.ro	Reazione bullone Kg	σ rif Kg/cm ²	σ amm. Kg/cm ²	σ rif Kg/cm ²	σ amm. Kg/cm ²	Sigma ortog. Kg/cm ²	Tau paral. Kg/cm ²	Sigma sald. Kg/cm ²	Comb N.ro	Momento efficace Kg*m	Tau pannel. Kg/cm ²	Sforzo residuo Kg	Sigma costola Kg/cm ²	Sigma snerv. Kg/cm ²	
12	6	67	28	4750	35	4750	260	4	260	3	574	121	0	0	2750	
14	2	25	10	4750	13	4750	159	2	159	7	317	67	0	0	2750	
22	4	77	32	4750	24	4750	828	19	828	7	2299	248	0	0	2750	
24	3	35	14	4750	11	4750	456	12	456	7	3365	362	0	0	2750	
28	6	78	32	4750	24	4750	439	10	439	6	2299	248	0	0	2750	
30	2	17	7	4750	5	4750	241	6	241	6	3365	362	0	0	2750	
33	3	37	16	4750	20	4750	336	3	336	7	18	5	0	0	2750	
35	3	38	16	4750	20	4750	349	3	349	7	18	5	0	0	2750	

AMBULANTI CARNI - SOGEMI

SOFTWARE: C.D.S. - Rel.2010 - Lic. Nro: 14821

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

UNIONI FLANGIATE MASCHERA 2/3															
	Verifica rifollamento						Saldatura flangia			Verifica pannello					
Estr. N.ro	Comb N.ro	Reazione bullone Kg	rifol. flangia σ rif Kg/cmq σ amm. Kg/cmq		rifol. ala pil σ rif Kg/cmq σ amm. Kg/cmq		Sigma ortog. Kg/cmq	Tau paral. Kg/cmq	Sigma saldatt. Kg/cmq	Comb N.ro	Momento efficace Kg*m	Tau pannel. Kg/cmq	Sforzo residuo Kg	Sigma costola Kg/cmq	Sigma snerv. Kg/cmq
37	3	30	12	4750	15	4750	90	0	90	3	501	106	0	0	2750
41	7	67	28	4750	35	4750	345	4	345	3	574	121	0	0	2750
47	3	78	33	4750	24	4750	914	28	914	6	3688	397	0	0	2750
49	6	48	20	4750	15	4750	395	6	395	3	1396	150	0	0	2750
53	6	67	28	4750	21	4750	458	14	458	7	3688	397	0	0	2750
55	5	49	21	4750	15	4750	216	3	216	6	1247	134	0	0	2750

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/3													
Estr. N.ro	Comb N.ro	Caratteristiche			Verifica flangia				Verifica ala				Verif. Imbozz.
		M.mens. Kg*m	T.mens. Kg	base eff cm	σ inc. Kg/cm ²	τ inc. Kg/cm ²	σ id. Kg/cm ²	σ amm. Kg/cm ²	σ inc. Kg/cm ²	τ inc. Kg/cm ²	σ id. Kg/cm ²	σ amm. Kg/cm ²	
12	6	29	1702	12	678	98	699	1900	1059	122	1080	1900	
14	3	11	649	12	258	37	266	1900	404	47	412	1900	
22	3	71	3387	12	1621	195	1656	1900	912	146	946	1900	
24	3	40	1924	12	921	111	941	1900	518	83	538	1900	
28	6	52	2504	12	1199	144	1224	1900	674	108	700	1900	
30	2	18	856	12	410	49	419	1900	230	37	239	1900	
33	3	26	1466	9	798	114	822	1900	1247	142	1271	1900	
35	3	26	1475	9	803	114	827	1900	1254	143	1278	1900	
37	3	10	569	12	227	33	234	1900	354	41	361	1900	
41	7	29	1702	12	678	98	699	1900	1059	122	1080	1900	
47	3	77	3721	12	1781	214	1819	1900	1002	160	1039	1900	
49	3	33	1596	12	764	92	780	1900	430	69	446	1900	
53	6	44	2117	12	1013	122	1035	1900	570	91	591	1900	
55	7	30	1431	12	685	82	700	1900	385	62	400	1900	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 9

UNIONI TRAVE-TRAVE O TRAVE COLONNA CON SQUADRETTA - MASCHERA 1/3																
Estrem N.ro	Comb N.ro	Verifica rifollamento squadrette						rif. prof. principale			rifollamento trave 1			rifollamento trave 2		
		Taglio dir. Y Kg	Reazione Kg	Sig rif Kg/cm ²	lato a Sig rif Kg/cm ²	Reazione Kg	Sig rif Kg/cm ²	Sig rif ammis. Kg/cm ²	Comb N.ro	Sig rif princip Kg/cm ²	Sig rif ammis. Kg/cm ²	Comb N.ro	Sig rif trave 1 Kg/cm ²	Sig rif ammis. Kg/cm ²	Comb N.ro	Sig rif trave 2 Kg/cm ²
14	4	-1350	946	295	539	337	4750	4750	4	684	4750	4	666	4750		
15	4	-1350	751	235	414	259	4750	4750	4	516	4750	5	478	4750		
16	4	-1272	715	224	395	247	4750	4750	4	507	4750	4	504	4750		
17	4	-1272	661	206	361	226	4750	4750	5	462	4750	5	459	4750		
18	5	1269	660	206	361	225	4750	4750	5	461	4750	4	459	4750		
19	5	1269	712	222	393	246	4750	4750	5	504	4750	5	501	4750		
20	5	1384	764	239	421	263	4750	4750	5	520	4750	4	476	4750		
21	5	1384	993	310	567	355	4750	4750	5	717	4750	5	699	4750		
36	4	-870	792	354	472	421	4411	4411	4	874	4750	4	912	4750		
37	2	-835	604	270	350	313	4411	4411	2	657	4750	2	674	4750		
38	2	-819	597	266	346	309	4411	4411	2	655	4750	2	687	4750		
39	2	-819	586	262	339	303	4411	4411	2	641	4750	2	664	4750		
40	2	-814	583	260	338	302	4411	4411	2	642	4750	2	672	4750		
41	2	-814	592	264	344	307	4411	4411	2	653	4750	2	678	4750		
42	2	852	611	273	354	316	4411	4411	2	662	4750	2	679	4750		
43	5	895	838	374	501	447	4411	4411	5	924	4750	5	966	4750		

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 9

UNIONI TRAVE-TRAVE O TRAVE COLONNA CON SQUADRETTA - MASCHERA 2/3																
Estrem N.ro	Comb N.ro	Verifica flessione squadrette					Verifica flessione trave 1					Verifica flessione trave 2				
		Taglio dir. Y Kg	Sig id lato a Kg/cm ²	Sig id lato b Kg/cm ²	Sigma ammis. Kg/cm ²	Comb N.ro	Taglio dir. Y Kg	Sigma trave 1 Kg/cm ²	Tau trave 1 Kg/cm ²	Sig id trave 1 Kg/cm ²	Sigma ammis. Kg/cm ²	Comb N.ro	Taglio dir. Y Kg	Sigma trave 2 Kg/cm ²	Tau trave 2 Kg/cm ²	Sig id trave 2 Kg/cm ²
14	4	-1350	109	160	1900	4	-1350	15	88	153	1900					
15	4	-1350	109	160	1900	5	1228	14	80	139	1900					
16	5	1251	101	157	1900	4	-1272	14	83	144	1900					
17	5	1251	101	157	1900	5	1251	14	82	142	1900					
18	4	-1250	101	156	1900	4	-1250	14	82	142	1900					
19	4	-1250	101	156	1900	5	1269	14	83	144	1900					
20	5	1384	112	163	1900	4	-1231	14	80	140	1900					
21	5	1384	112	163	1900	5	1384	16	90	157	1900					
36	4	-870	96	138	1900	4	-870	18	78	136	1900					
37	4	-870	96	138	1900	3	805	16	72	126	1900					
38	4	-842	93	137	1900	4	-842	17	75	132	1900					
39	4	-842	93	137	1900	5	821	17	74	129	1900					
40	5	841	93	137	1900	4	-822	17	74	129	1900					
41	5	841	93	137	1900	5	841	17	75	132	1900					
42	3	894	98	140	1900	2	-808	16	72	127	1900					
43	3	894	98	140	1900	5	895	18	80	140	1900					

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 9

UNIONI TRAVE-TRAVE O TRAVE COLONNA CON SQUADRETTA - MASCHERA 3/3																
Estrem N.ro	Comb N.ro	Verifica bulloni squadretta						Verifica colonna			Verifica coprigiunto					
		Taglio Y Kg	Sf Norm Kg	La to	ReazBul Kg	τ bull. Kg/cm ²	τ amm. Kg/cm ²	Comb N.ro	Taglio Y Kg	Sigma Kg/cm ²	Comb N.ro	Momento X Kg*m	SigId Kg/cm ²	SigAmm Kg/cm ²	SigRif Kg/cm ²	SRifAm Kg/cm ²
14	4	-1350	1500	3	539	171	2640									
15	4	-1350	649	4	414	132	2640									
16	4	-1272	649	3	395	126	2640									
17	4	-1272	402	4	361	115	2640									
18	5	1269	404	4	361	115	2640									

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 9

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 9																		
UNIONI TRAVE-TRAVE O TRAVE COLONNA CON SQUADRETTA - MASCHERA 3/3																		
	Verifica bulloni squadretta							Verifica colonna			Verifica coprigiunto							
Estrem N.ro	Comb N.ro	TaglioY Kg	Sf Norm Kg	La to	ReazBul Kg	τ bull. Kg/cmq	τ amm. Kg/cmq	Cmb Nro	TaglioY Kg	Sigma Kg/cmq	Cmb Nro	MomentoX Kg*m	Sigld Kg/cmq	SigAmm Kg/cmq	SigRif Kg/cmq	SRifAm Kg/cmq	τ bull Kg/cmq	τ ammbu Kg/cmq
19	5	1269	638	3	393	125	2640											
20	5	1384	638	4	421	134	2640											
21	5	1384	1637	3	567	181	2640											
36	4	-870	-1554	3	472	306	2640											
37	2	-835	-837	4	350	228	2640											
38	2	-819	-837	3	346	225	2640											
39	2	-819	-792	4	339	220	2640											
40	2	-814	-792	3	338	220	2640											
41	2	-814	-829	4	344	223	2640											
42	2	852	-829	4	354	230	2640											
43	5	895	-1699	3	501	325	2640											

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 9

UNIONE COLONNA-PLINTO - MASCHERA 1/3														
Estrem N.ro	Combi N.ro	Sf.Norma. Kg	Momento X Kg*m	Momento Y Kg*m	Sigma Kg/cm ²	Sig.amm Kg/cm ²	Descriz.	N.ro Combi	Sf.Norma. Kg	Momento X Kg*m	Momento Y Kg*m	Sigma Kg/cm ²	Sig.amm Kg/cm ²	Descriz.
2	5	-4526	0	494	5,7	110,0	cls	5	-4526	0	494	302	2400	piastra
	5	-4526	0	494	44	2400	nervat.	2	-2970	0	-444	39	3730	tirafond
4	3	-6235	-352	409	8,2	110,0	cls	5	-9697	0	394	409	2400	piastra
	5	-9697	0	394	60	2400	nervat.	3	-6235	-352	409	18	3730	tirafond
6	3	-5958	-255	545	8,5	110,0	cls	5	-9323	0	377	392	2400	piastra
	5	-9323	0	377	58	2400	nervat.	3	-5958	-255	545	31	3730	tirafond
8	3	-5935	-223	686	9,6	110,0	cls	3	-5935	-223	686	413	2400	piastra
	3	-5935	-223	686	60	2400	nervat.	3	-5935	-223	686	58	3730	tirafond
10	3	-6371	-122	823	10,2	110,0	cls	3	-6371	-122	823	482	2400	piastra
	3	-6371	-122	823	70	2400	nervat.	3	-6371	-122	823	65	3730	tirafond
12	3	-2845	-677	900	18,2	110,0	cls	2	-3078	0	-1012	534	2400	piastra
	2	-3078	0	-1012	77	2400	nervat.	3	-2845	-677	900	451	3730	tirafond

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 9

UNIONE COLONNA-PLINTO - MASCHERA 2/3										
Estr. N.ro	Verifica saldatura piastra					Verifica nervatura inferiore				
	Sig.ort Kg/cm ²	tau ort Kg/cm ²	tau par Kg/cm ²	sig.sal Kg/cm ²	Sig.ner Kg/cm ²	Sig.cls Kg/cm ²	Sig.sal Kg/cm ²	Tx Kg	Ty Kg	
2	14	0	3	14	0	0,0	0	-80	-64	
4	-20	0	0	20	0	0,0	0	-13	-61	
6	-20	0	0	20	0	0,0	0	-4	-115	
8	22	0	1	22	0	0,0	0	3	-120	
10	26	0	1	26	0	0,0	0	10	-67	
12	46	1	2	46	0	0,0	0	86	-68	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 9

UNIONE COLONNA-PLINTO - MASCHERA 3/3													
Estr. N.ro	Sforzo Agente kg	Sforzo Ammiss kg	Crisi Sezione kg	OMBRELLO Aderenza kg	UNCINO Aderen kg	Sfilam kg	ROSETTA Rosetta kg	CLS kg	Martello kg	CLS kg	Traversa kg	Veri fica	
2	111	5916	10534	5916									
4	52	5916	10534	5916									
6	87	5916	10534	5916									
8	163	5916	10534	5916									
10	184	5916	10534	5916									
12	1275	5916	10534	5916									

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10

UNIONI TRAVE-TRAVE O TRAVE COLONNA CON SQUADRETTA - MASCHERA 1/3																
Verifica rifollamento squadrette								rif. prof. principale			rifollamento trave 1			rifollamento trave 2		
Estrem N.ro	Comb N.ro	Taglio dir. Y Kg	Reazione Kg	Sig rif Kg/cm ²	Reazione Kg	Sig rif Kg/cm ²	Sig rif ammis. Kg/cm ²	Combi N.ro	Sig rif princip Kg/cm ²	Sig rif ammis. Kg/cm ²	Combi N.ro	Sig rif trave 1 Kg/cm ²	Sig rif ammis. Kg/cm ²	Combi N.ro	Sig rif trave 2 Kg/cm ²	Sig rif ammis. Kg/cm ²
14	4	-1047	488	153	264	165	4750	4	332	4750	4	344	4750			
15	4	-1047	487	152	263	164	4750	4	331	4750	5	312	4750			
16	5	932	435	136	235	147	4750	5	306	4750	4	298	4750			
17	5	932	436	136	236	147	4750	7	307	4750	5	307	4750			
18	3	372	400	125	240	150	4750	7	305	4750	4	306	4750			
19	4	-928	434	136	234	146	4750	4	304	4750	5	296	4750			
20	3	558	468	146	273	171	4750	5	338	4750	4	315	4750			
21	5	1077	503	157	272	170	4750	5	340	4750	5	354	4750			

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10																	
UNIONI TRAVE-TRAVE O TRAVE COLONNA CON SQUADRETTA - MASCHERA 2/3																	
Verifica flessione squadrette						Verifica flessione trave 1						Verifica flessione trave 2					
Estrem N.ro	Comb N.ro	Taglio dir. Y Kg	Sig id lato a Kg/cmq	Sig id lato b Kg/cmq	Sigma ammis. Kg/cmq	Comb N.ro	Taglio dir. Y Kg	Sigma trave 1 Kg/cmq	Tau trave 1 Kg/cmq	Sig id trave1 Kg/cmq	Sigma ammis. Kg/cmq	Comb N.ro	Taglio dir. Y Kg	Sigma trave 2 Kg/cmq	Tau trave 2 Kg/cmq	Sig id trave2 Kg/cmq	Sigma ammis. Kg/cmq
14	4	-1047	84	128	1900	4	-1047	12	68	119	1900						
15	4	-1047	84	128	1900	5	949	11	62	108	1900						
16	5	932	75	118	1900	4	-907	10	59	103	1900						

AMBULANTI CARNI - SOGEMI

SOFTWARE: C.D.S. - Rel.2010 - Lic. Nro: 14821

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10

UNIONI TRAVE-TRAVE O TRAVE COLONNA CON SQUADRETTA												- MASCHERA 2/3					
Verifica flessione squadrette						Verifica flessione trave 1						Verifica flessione trave 2					
Estrem N.ro	Comb N.ro	Taglio dir. Y Kg	Sig id lato a Kg/cmq	Sig id lato b Kg/cmq	Sigma ammis. Kg/cmq	Comb N.ro	Taglio dir. Y Kg	Sigma trave 1 Kg/cmq	Tau trave 1 Kg/cmq	Sig id trave1 Kg/cmq	Sigma ammis. Kg/cmq	Comb N.ro	Taglio dir. Y Kg	Sigma trave 2 Kg/cmq	Tau trave 2 Kg/cmq	Sig id trave2 Kg/cmq	Sigma ammis. Kg/cmq
17	5	932	75	118	1900	5	932	11	61	106	1900						
18	4	-928	75	117	1900	4	-928	11	60	105	1900						
19	4	-928	75	117	1900	5	900	10	59	102	1900						
20	5	1077	87	130	1900	4	-956	11	62	109	1900						
21	5	1077	87	130	1900	5	1077	12	70	122	1900						

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10

UNIONI TRAVE-TRAVE O TRAVE COLONNA CON SQUADRETTA - MASCHERA 3/3																		
	Verifica bulloni squadretta							Verifica colonna			Verifica coprigiunto							
Estrem N.ro	Comb N.ro	TaglioY Kg	Sf Norm Kg	La to	ReazBul Kg	τ bull. Kg/cmq	τ amm. Kg/cmq	Cmb Nro	TaglioY Kg	Sigma Kg/cmq	Cmb Nro	MomentoX Kg*m	Sigld Kg/cmq	SigAmm Kg/cmq	SigRif Kg/cmq	SRifAm Kg/cmq	τ bull Kg/cmq	tammbul Kg/cmq
14	4	-1047	-73	3	264	84	2640											
15	4	-1047	-66	4	263	84	2640											
16	5	932	-69	4	235	75	2640											
17	5	932	-72	3	236	75	2640											
18	3	372	998	4	240	76	2640											
19	4	-928	-69	4	234	75	2640											
20	3	558	947	4	273	87	2640											
21	5	1077	-79	3	272	86	2640											

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10

UNIONE COLONNA-PLINTO								- MASCHERA 1/3						
Estrem N.ro	Combi N.ro	Sf.Norma. Kg	Momento X Kg*m	Momento Y Kg*m	Sigma Kg/cm ²	Sig.amm Kg/cm ²	Descriz.	N.ro Combi	Sf.Norma. Kg	Momento X Kg*m	Momento Y Kg*m	Sigma Kg/cm ²	Sig.amm Kg/cm ²	Descriz.
2	3	-901	655	1246	22,6	110,0	cls	3	-901	655	1246	820	2400	piastro tirafond
	3	-901	655	1246	84	2400	nervat.	3	-901	655	1246	779	3730	
4	3	-1023	428	1404	21,1	110,0	cls	6	-4522	1764	-20	834	2400	piastro tirafond
	6	-4522	1764	-20	99	2400	nervat.	3	-1023	428	1404	763	3730	
6	3	-1017	487	1480	22,7	110,0	cls	6	-3873	1912	12	886	2400	piastro tirafond
	6	-3873	1912	12	105	2400	nervat.	3	-1017	487	1480	823	3730	
8	3	-939	507	1566	24,0	110,0	cls	3	-939	507	1566	927	2400	piastro tirafond
	6	-3841	1911	-2	105	2400	nervat.	3	-939	507	1566	881	3730	
10	3	-1242	578	1697	26,4	110,0	cls	3	-1242	578	1697	994	2400	piastro tirafond
	3	-1242	578	1697	114	2400	nervat.	3	-1242	578	1697	944	3730	
12	3	-445	122	1607	18,4	110,0	cls	3	-445	122	1607	860	2400	piastro tirafond
	3	-445	122	1607	104	2400	nervat.	3	-445	122	1607	817	3730	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10

UNIONE COLONNA-PLINTO - MASCHERA 2/3										
Estr. N.ro	Verifica saldatura piastra					Verifica nervatura inferiore				
	Sig.ort Kg/cm ²	tau ort Kg/cm ²	tau par Kg/cm ²	sig.sal Kg/cm ²	Sig.ner Kg/cm ²	Sig.cls Kg/cm ²	Sig.sal Kg/cm ²	Tx Kg	Ty Kg	
2	66	1	2	66	0	0,0	0	-65	323	
4	69	1	2	69	0	0,0	0	12	638	
6	73	1	2	73	0	0,0	0	-3	609	
8	77	1	2	77	0	0,0	0	4	601	
10	84	1	2	84	0	0,0	0	-15	653	
12	74	0	2	74	0	0,0	0	72	328	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10

UNIONE COLONNA-PLINTO - MASCHERA 3/3												
Estr. N.ro	Sforzo Agente kg	Sforzo Ammiss kg	Crisi Sezione kg	OMBRELLO Aderenza kg	UNCINO Aderen kg	Sfilam kg	ROSETTA Rosetta kg	CLS kg	Martello kg	MARTELLO CLS kg	Traversa kg	Verifica
2	2199	5916	10534	5916								
4	2156	5916	10534	5916								
6	2324	5916	10534	5916								
8	2487	5916	10534	5916								
10	2667	5916	10534	5916								
12	2306	5916	10534	5916								

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 1

QUADRO SINOTTICO FLAG DI VERIFICA DI TUTTE LE UNIONI												
Estrem N.ro	TIPO UNIONE		Status Flags Verifica									Stringa di Verifica
2	COLONNA		a	b	c	d	e	f	g	h	i	VERIFICATO
4	PLINTO+OMBRELLO		0	0	0	0	0	0	0	0	0	VERIFICATO
6	COLONNA		0	0	0	0	0	0	0	0	0	VERIFICATO
8	PLINTO+OMBRELLO		0	0	0	0	0	0	0	0	0	VERIFICATO
10	COLONNA		0	0	0	0	0	0	0	0	0	VERIFICATO
12	PLINTO+OMBRELLO		0	0	0	0	0	0	0	0	0	VERIFICATO
	COLONNA		0	0	0	0	0	0	0	0	0	VERIFICATO

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 1

QUADRO SINOTTICO FLAG DI VERIFICA DI TUTTE LE UNIONI			
Estrem N.ro	TIPO UNIONE	Status Flags Verifica a b c d e f g h i	Stringa di Verifica
14	PLINTO+OMBRELLO	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
15	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
16	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
17	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
18	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
19	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
20	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
21	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
36	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
37	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
38	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
39	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
40	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
41	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
42	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
43	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

QUADRO SINOTTICO FLAG DI VERIFICA DI TUTTE LE UNIONI			
Estrem N.ro	TIPO UNIONE	Status Flags Verifica a b c d e f g h i	Stringa di Verifica
2	COLONNA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
4	PLINTO+OMBRELLO	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
6	COLONNA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
8	PLINTO+OMBRELLO	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
10	COLONNA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
12	PLINTO+OMBRELLO	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
14	FLANGIATA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
22	FLANGIATA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
24	FLANGIATA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
28	FLANGIATA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
30	FLANGIATA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
33	FLANGIATA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
35	FLANGIATA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
37	FLANGIATA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
41	FLANGIATA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
47	FLANGIATA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
49	FLANGIATA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
53	FLANGIATA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
55	FLANGIATA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 9

QUADRO SINOTTICO FLAG DI VERIFICA DI TUTTE LE UNIONI			
Estrem N.ro	TIPO UNIONE	Status Flags Verifica a b c d e f g h i	Stringa di Verifica
2	COLONNA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
4	PLINTO+OMBRELLO	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
6	COLONNA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
8	PLINTO+OMBRELLO	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
10	COLONNA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
12	PLINTO+OMBRELLO	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
14	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
15	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
16	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
17	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
18	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
19	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
20	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
21	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
36	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
37	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
38	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
39	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
40	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
41	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
42	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
43	CON SQUADRETTE	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10

QUADRO SINOTTICO FLAG DI VERIFICA DI TUTTE LE UNIONI			
Estrem N.ro	TIPO UNIONE	Status Flags Verifica a b c d e f g h i	Stringa di Verifica
2	COLONNA	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO
4	PLINTO+OMBRELLO	0 0 0 0 0 0 0	VERIFICATO

AMBULANTI CARNI - SOGEMI

SOFTWARE: C.D.S. - Rel.2010 - Lic. Nro: 14821

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10

[illegible]

RELAZIONE DI CALCOLO

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, le verifiche di resistenza degli elementi e le verifiche di portanza relativi ad una fondazione realizzata su plinti.

• **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

La normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo e progettazione risulta essere quella prevista dal regime transitorio di applicazione del D.M. 14 gennaio 2008 per le opere iniziate prima del 01/07/2009.

Le normative a cui si fa riferimento possono essere inoltre utilizzate come previsto al punto 2.7 del D.M. 14 gennaio 2008 per le costruzioni di tipo 1 e 2 e Classe d'uso I e II, limitatamente a siti ricadenti in Zona 4.

Elenco riferimenti:

1) *Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione* (D.M. 11/3/88).

2) *Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso, e strutture metalliche* (D.M. LL. PP. 14/02/92 e D.M. 16/01/96).

3) *Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche* (Legge 2/2/74 n. 64 e D.M. 16/01/96).

4) *Circolare N.ro 65/AA.GG. del 10/04/1997 (Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. del 16/01/96).*

5) *Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi* (D.M. 16/01/96).

• **CODIFICA TIPOLOGIE**

CODICE	TIPOLOGIA
1	monopalo
2	bipalo
3	triangolare a tre pali
4	triangolare a quattro pali di cui uno centrale
5	rettangolare a quattro pali
6	rettangolare a cinque pali di cui uno centrale
7	pentagonale a cinque pali
8	pentagonale a sei pali di cui uno centrale
9	rettangolare a sei pali
10	esagonale a sei pali
11	esagonale a sei pali di cui uno centrale
12	rettangolare a nove pali
13	rettangolare diretto

• **CALCOLO PLINTI RETTANGOLARI DIRETTI**

I plinti rettangolari diretti sono ipotizzati a comportamento perfettamente rigido per quanto riguarda il calcolo delle pressioni di contatto con il terreno, che quindi hanno un andamento linearmente variabile. Il terreno è simulato come una superficie reagente in maniera elastica lineare a compressione (modello di *Winkler*) e non reagente a trazione. La distribuzione e l'entità degli sforzi sul terreno \bar{S} quindi funzione dell'eccentricità risultante di tutti gli sforzi che scaricano in fondazione, compreso il peso proprio del plinto.

Il calcolo dell'armatura del plinto è svolto con procedure semplificate, sufficientemente valide in quanto i plinti di fondazione sono abbastanza tozzi da potere ricondurre il comportamento a piastra a quello di quattro mensole indipendenti incastrate al piede del pilastro, essendo tale schema in vantaggio di sicurezza rispetto a quello più esatto di piastra.

L'armatura del grigliato di base è ottenuta dal calcolo a flessione semplice delle singole mensole, caricate dalla pressione del terreno che scaturisce dalla combinazione di carico più gravosa.

La verifica a taglio viene effettuata sempre sulle stesse mensole, su una sezione di riferimento distante dal filo del pilastro di un tratto pari alla metà dell'altezza massima del plinto. La soddisfazione di tale verifica implica automaticamente la soddisfazione della verifica a punzonamento.

Se la lunghezza della mensola di verifica è inferiore a 1,5 volte l'altezza massima del plinto, essa si suppone sufficientemente tozza da non richiedere alcuna verifica a taglio, mentre la verifica dell'armatura di base viene effettuata con lo schema semplificato di puntone e tirante.

LEGENDA DELLE ABBREVIAZIONI

• TIPOLOGIE PLINTI DIRETTI

Tipologia	: <i>Numero che identifica le caratteristiche generali del plinto: forma e numero di eventuali pali</i>
Tipo	: <i>Numero di archivio di un particolare plinto appartenente ad una certa tipologia</i>
Dim.A	: <i>Dimensione dell'impronta del plinto lungo la direzione Y del sistema di riferimento locale</i>
Dim.B	: <i>Dimensione dell'impronta del plinto lungo la direzione X del sistema di riferimento locale</i>
Dim.b	: <i>Dimensione lungo la direzione X del riferimento locale, della sagoma superiore orizzontale del plinto</i>
Dim.a	: <i>Dimensione lungo la direzione Y del riferimento locale, della sagoma superiore orizzontale del plinto</i>
H min	: <i>Altezza minima del plinto con rastremazione</i>
H max	: <i>Altezza massima del plinto</i>
Magr.	: <i>Spessore e sporgenza del magrone di base</i>
Bicc.	: <i>Numero di archivio dell'eventuale innesto a bicchiere</i>

• SEZIONI PILASTRI IN ACCIAIO

Sez.	: Numero d'archivio della sezione
U	: Perimetro bagnato per metro di sezione
P	: Peso per unita' 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: $\frac{h}{b \times t}$

- **COORDINATE FILI FISSI**

Filo	: Numero del filo fisso
Ascissa	: Ascissa
Ordinata	: Ordinata

- **QUOTE DI PIANO E DI FONDAZIONE**

Quota	: Numero della quota
Altezza	: Altezza misurata dallo spiccato della fondazione più bassa
Tipologia	: Le possibilità sono due: "Piano sismico", ovvero rigido, nel senso che tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di connessione rigida.

"Interpiano", ovvero deformabile, in quanto i nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti

- PILASTRI**

Filo : Numero del filo fisso in pianta su cui insiste il pilastro

Sez. : Numero di archivio della sezione del pilastro

Tipologia : Descrive le seguenti grandezze:

a) la forma attraverso le seguenti sigle:

“Rett.” = rettangolare

“a T”; “a I”; “a C”

“Circ.” = circolare

“Polig.” = poligonale

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

Magrone : Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler

Ang. : Angolo di rotazione della sezione. L'angolo e' positivo se antiorario

Cod. : Individua il posizionamento del filo fisso nella sezione.
Per la sezione rettangolare valgono i seguenti codici di spigolo:

$\begin{array}{ccc} \overset{2}{\lrcorner} & \overset{7}{\top} & \overset{3}{\rceil} \\ \\ \underset{6}{\l} & \underset{0}{+} & \underset{8}{\l} \\ \\ \underset{1}{\lrcorner} & \underset{5}{\bot} & \underset{4}{\l} \end{array}$

Il codice zero, che è inizialmente associato al centro pilastro, permette anche degli scostamenti imposti esplicitamente del filo fisso dal centro del pilastro

dx : Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse X in pianta

dy : Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse Y in pianta

Crit. : Criterio di progetto utilizzato per la verifica della sezione del pilastro

- GEOMETRIA PLINTI**

Filo : Filo fisso di riferimento

Quota : Altezza del piano di posa del plinto

Tipolog : Tipologia del plinto (vedi relazione generale).

Tipo : Numero di archivio del tipo relativo alla tipologia assegnata

Ecc.X : Eccentricità misurata lungo la direzione X del sistema di riferimento locale del plinto, del centro del rettangolo massimo di ingombro della

	<i>sezione del pilastro, rispetto al baricentro della sezione di impronta del plinto</i>
Ecc.Y	: <i>Eccentricità misurata lungo la direzione Y del sistema di riferimento locale del plinto, del centro del rettangolo massimo di ingombro della sezione del pilastro, rispetto al baricentro della sezione di impronta del plinto</i>
Rotaz.	: <i>Rotazione degli assi di riferimento locali del plinto rispetto a quelli della sezione del pilastro, positiva se in senso orario</i>
Zona	: <i>Numero della zona di terreno con particolare stratigrafia su cui è posizionato il plinto</i>

- SCARICHI IN FONDAZIONE**

Filo	: <i>Numero del filo fisso</i>
Quota	: <i>Quota alla quale si trova il plinto</i>
Condizione di Carico	: <i>Descrizione della condizione di carico alla quale si riferiscono gli scarichi</i>
N	: <i>Carico verticale, positivo se rivolto verso il basso</i>
Mx	: <i>Momento flettente con asse vettore parallelo all'asse X del sistema di riferimento globale</i>
My	: <i>Momento flettente con asse vettore parallelo all'asse Y del sistema di riferimento globale</i>
Tx	: <i>Componente lungo la direzione dell'asse X del sistema di riferimento globale del carico orizzontale</i>
Ty	: <i>Componente lungo la direzione dell'asse Y del sistema di riferimento globale del carico orizzontale</i>
Mt	: <i>Momento con asse vettore parallelo all'asse Z del sistema di riferimento globale</i>

- VERIFICHE PLINTI**

Filo N.	: <i>Filo fisso di riferimento</i>
Dir	: <i>Direzione dell'asse delle mensole teoriche di calcolo</i>
Cmb fle	: <i>Combinazione di carico più gravosa a flessione</i>
M	: <i>Momento flettente della sezione d'attacco della mensola</i>
Af	: <i>Area dell'armatura inferiore</i>
Af'	: <i>Area dell'armatura superiore</i>
σf	: <i>Tensione di lavoro dell'acciaio dell'armatura inferiore</i>

σ'	: <i>Tensione di lavoro dell'acciaio dell'armatura superiore</i>
σ_c	: <i>Tensione di lavoro massima nel calcestruzzo</i>
Cmb tag	: <i>Combinazione di carico più gravosa a taglio. La eventuale assenza di tale valore e di quelli seguenti indica che non è stata effettuata la verifica a taglio poiché il plinto si considera tozzo</i>
T	: <i>Sforzo di taglio della sezione di riferimento per la verifica</i>
τ	: <i>Tensione tangenziale media della sezione di riferimento</i>
At	: <i>Area dei ferri piegati necessari ad assorbire lo sforzo di taglio</i>
σ_t	: <i>Tensione massima di contatto con il terreno (dato presente solo per i plinti diretti)</i>
Verifica	: <i>Indicazione soddisfacimento delle verifiche di resistenza</i>
Cmb sli	: <i>Combinazione di carico più gravosa a slittamento. Un valore maggiore di 100 indica una combinazione del tipo A2</i>
F sli	: <i>Carico orizzontale complessivo agente alla base del plinto</i>
N vert	: <i>Carico verticale complessivo agente alla base del plinto</i>
F res	: <i>Sforzo massimo resistente allo slittamento</i>
Coeff sli	: <i>Coefficiente di sicurezza minimo allo slittamento</i>

DATI GENERALI DI CALCOLO		
CRITERI DI CALCOLO PLINTI		
Copriferro minimo netto delle armature	3,0	cm
Percentuale minima di armatura in zona tesa	0,15	%
Tipo di superficie interna del bicchiere	RUVIDA	
CRITERI DI CALCOLO PALI		
Portanza dei pali calcolata con la teoria di	Norme A.G.I.	
Percentuale minima di armatura totale	0,30	%
Fattore di vincolo in testa al palo (0=incastro; 1=cerniera)	0,00	
Copriferro minimo netto delle staffe	3,00	cm
VERIFICHE EFFETTUATE CON IL METODO	DELLE TENSIONI AMMISSIBILI	

CARATTERISTICHE MATERIALI		
CARATTERISTICHE DEL CEMENTO ARMATO		
Resistenza caratteristica a compressione Rbk calcestruzzo:	300,0	Kg/cmq
Tensione ammissibile a compressione del calcestruzzo:	97,5	Kg/cmq
Tensione ammissibile dell'acciaio:	2600	Kg/cmq
Tensione tangenziale ammissibile TauC0:	6,00	Kg/cmq
Tensione tangenziale ammissibile TauC1:	18,29	Kg/cmq
Coefficiente di omogeneizzazione calcestruzzo-acciaio:	15	-----
Peso specifico del calcestruzzo armato:	2500	Kg/mc
Peso specifico del calcestruzzo magro di fondazione:	2200	Kg/mc
CARATTERISTICHE MATERIALE DEI PALI		
Resistenza caratteristica a compressione Rbk calcestruzzo:	300,0	Kg/cmq
Tensione ammissibile a compressione del calcestruzzo:	97,5	Kg/cmq
Tensione ammissibile dell'acciaio:	2200	Kg/cmq
Tensione tangenziale ammissibile TauC0:	6,00	Kg/cmq
Tensione tangenziale ammissibile TauC1:	18,29	Kg/cmq
Coefficiente di omogeneizzazione calcestruzzo-acciaio:	15	-----
Peso specifico del calcestruzzo armato:	2500	Kg/mc

ARCHIVIO PLINTI DIRETTI									
PLINTI RETTANGOLARI DIRETTI									
Tipologia N.ro	Tipo N.ro	Dim.A (cm)	Dim.B (cm)	Dim.b (cm)	Dim.a (cm)	H min. (cm)	H max (cm)	Magr. (cm)	Bicc. N.ro
13	1	150	150	0	0	100	100	20	0

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI							
	Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
	1	0,00	0,00		2	0,00	3,50
	3	0,00	7,00		4	0,00	14,00
	5	0,00	21,00		6	0,00	24,50
	7	0,00	28,00		8	7,00	0,00
	9	7,00	3,50		10	7,00	7,00
	11	7,00	14,00		12	7,00	21,00
	13	7,00	24,50		14	7,00	28,00
	15	14,00	0,00		16	14,00	3,50
	17	14,00	7,00		18	14,00	14,00
	19	14,00	21,00		20	14,00	24,50
	21	14,00	28,00		22	21,00	0,00
	23	21,00	3,50		24	21,00	7,00

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
25	21,00	14,00		26	21,00	21,00
27	21,00	24,50		28	21,00	28,00
29	28,00	0,00		30	28,00	3,50
31	28,00	7,00		32	28,00	14,00
33	28,00	21,00		34	28,00	24,50
35	28,00	28,00		36	35,00	0,00
37	35,00	3,50		38	35,00	7,00
39	35,00	14,00		40	35,00	21,00
41	35,00	24,50		42	35,00	28,00
43	42,00	0,00		44	42,00	3,50
45	42,00	7,00		46	42,00	14,00
47	42,00	21,00		48	42,00	24,50
49	42,00	28,00		50	44,00	0,00
51	44,00	3,50		52	44,00	7,00
53	44,00	14,00		54	44,00	21,00
55	44,00	24,50		56	44,00	28,00
57	0,00	17,50		58	7,00	17,50
59	14,00	17,50		60	21,00	17,50
61	28,00	17,50		62	35,00	17,50
63	42,00	17,50		64	44,00	17,50
65	0,00	10,50		66	7,00	10,50
67	14,00	10,50		68	21,00	10,50
69	28,00	10,50		70	35,00	10,50
71	42,00	10,50		72	44,00	10,50
73	0,00	16,00		74	7,00	16,00
75	14,00	16,00		76	21,00	16,00
77	28,00	16,00		78	35,00	16,00
79	42,00	16,00		80	0,00	12,00
81	7,00	12,00		82	14,00	12,00
83	21,00	12,00		84	28,00	12,00
85	35,00	12,00		86	42,00	12,00
87	44,00	16,00		88	44,00	12,00

DATI DI INPUT PLINTI

GEOMETRIA PLINTI

Filo N.ro	Quota (m)	Tipolog N.ro	Tipo N.ro	Ecc.X (cm)	Ecc.Y (cm)	Rotaz. (grd)	Zona N.ro
9	0,00	13	1	0	0	0	1
10	0,00	13	1	0	0	0	1
11	0,00	13	1	0	0	0	1
12	0,00	13	1	0	0	0	1
13	0,00	13	1	0	0	0	1
16	0,00	13	1	0	0	0	1
17	0,00	13	1	0	0	0	1
18	0,00	13	1	0	0	0	1
19	0,00	13	1	0	0	0	1
20	0,00	13	1	0	0	0	1
23	0,00	13	1	0	0	0	1
24	0,00	13	1	0	0	0	1
25	0,00	13	1	0	0	0	1
26	0,00	13	1	0	0	0	1
27	0,00	13	1	0	0	0	1
30	0,00	13	1	0	0	0	1
31	0,00	13	1	0	0	0	1
32	0,00	13	1	0	0	0	1

AMBULANTI CARNI - SOGEMI

SOFTWARE: C.D.P. - Computer Design of Plinths - Rel.2010 - Lic. Nro: 14821

DATI DI INPUT PLINTI

GEOMETRIA PLINTI							
Filo N.ro	Quota (m)	Tipolog N.ro	Tipo N.ro	Ecc.X (cm)	Ecc.Y (cm)	Rotaz. (grd)	Zona N.ro
33	0,00	13	1	0	0	0	1
34	0,00	13	1	0	0	0	1
37	0,00	13	1	0	0	0	1
38	0,00	13	1	0	0	0	1
39	0,00	13	1	0	0	0	1
40	0,00	13	1	0	0	0	1
41	0,00	13	1	0	0	0	1
44	0,00	13	1	0	0	0	1
45	0,00	13	1	0	0	0	1
46	0,00	13	1	0	0	0	1
47	0,00	13	1	0	0	0	1
48	0,00	13	1	0	0	0	1

COMBINAZIONI CARICHI

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7
PESO STRUTTURALE	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
PERMAN.NON STRUTTURALE	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
neve	1,00	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00
vento in X	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
vento in Y	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
CARICO TERMICO	0,00	1,00	-1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
SISMA DIREZ. GRD 0	0,00	0,00	0,00	1,00	-1,00	0,00	0,00
SISMA DIREZ. GRD 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00	-1,00

SCARICHI SUI PLINTI

SCARICHI IN FONDAZIONE								
Filo N.ro	Quota (m)	Condizione di Carico	N (Kg)	Mx (Kgm)	My (Kgm)	Tx (Kg)	Ty (Kg)	Mt (Kgm)
9	0,00	PESO PROPRIO	709	-142	-23	-10	53	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	10	-77	-6	-3	27	0
		neve	1012	-719	-114	-53	278	0
		vento in X	-37	-15	106	31	5	0
		vento in Y	299	-93	-1429	-411	25	0
		CARICO TERMICO	117	343	-211	-61	-91	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	-20	-4	77	22	1	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	-43	-124	-3	-1	34	0
10	0,00	PESO PROPRIO	1318	99	-14	-8	-62	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	415	77	-18	-11	-48	0
		neve	2179	315	8	6	-198	0
		vento in X	10	13	807	713	-8	0
		vento in Y	654	-515	-1852	-682	465	0
		CARICO TERMICO	-41	391	-374	-144	-146	-1
		SISMA DIREZ. GRD 0	-31	3	132	49	-2	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	14	-164	1	0	57	0
11	0,00	PESO PROPRIO	1317	0	-18	-10	0	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	1633	0	-36	-20	0	0
		neve	1492	0	-86	-51	0	0
		vento in X	-1	0	858	732	0	0
		vento in Y	35	-192	-594	-225	77	-1
		CARICO TERMICO	20	0	-361	-137	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	-84	0	355	133	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	0	-176	0	0	64	0
12	0,00	PESO PROPRIO	1318	-99	-14	-8	62	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	415	-77	-18	-11	48	0
		neve	2179	-315	8	6	198	0
		vento in X	10	-13	807	713	8	0
		vento in Y	-950	603	2162	963	-793	-2
		CARICO TERMICO	-41	-391	-374	-144	146	1
		SISMA DIREZ. GRD 0	-31	-3	132	49	2	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	-14	-164	-1	0	57	0

AMBULANTI CARNI - SOGEMI

SOFTWARE: C.D.P. - Computer Design of Plinths - Rel.2010 - Lic. Nro: 14821

SCARICHI SUI PLINTI								
SCARICHI IN FONDAZIONE								
Filo N.ro	Quota (m)	Condizione di Carico	N (Kg)	Mx Kgm	My (Kgm)	Tx (Kg)	Ty (Kg)	Mt (Kgm)
13	0,00	PESO PROPRIO	709	142	-23	-10	-53	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	10	77	-6	-3	-27	0
		neve	1012	719	-114	-53	-278	0
		vento in X	-37	15	106	31	-5	0
		vento in Y	-433	-200	2433	700	59	0
		CARICO TERMICO	117	-343	-211	-61	91	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	-20	4	77	22	-1	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	43	-124	3	1	34	0
16	0,00	PESO PROPRIO	1014	-196	4	2	77	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	119	-114	1	0	42	0
		neve	3425	-1331	19	9	553	0
		vento in X	23	14	115	35	-5	0
		vento in Y	-56	240	-1550	-467	-67	0
		CARICO TERMICO	55	358	-141	-43	-97	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	10	4	84	25	-1	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	-37	-123	-3	-1	34	0
17	0,00	PESO PROPRIO	1970	114	-1	-1	-70	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	1037	134	0	0	-83	0
		neve	5592	339	-11	-6	-205	0
		vento in X	-36	-12	288	111	8	0
		vento in Y	-157	-16	-1964	-749	287	0
		CARICO TERMICO	-73	379	-236	-93	-138	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	7	-3	139	53	2	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	9	-195	1	0	71	0
18	0,00	PESO PROPRIO	2077	0	-3	-2	0	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	4162	0	-15	-8	0	0
		neve	3475	0	-6	-3	0	0
		vento in X	-42	0	348	135	0	0
		vento in Y	-89	352	-616	-238	-129	-1
		CARICO TERMICO	-86	0	-226	-87	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	17	0	369	142	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	0	-180	0	0	61	0
19	0,00	PESO PROPRIO	1970	-114	-1	-1	70	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	1037	-134	0	0	83	0
		neve	5592	-339	-11	-6	205	0
		vento in X	-36	12	288	111	-8	0
		vento in Y	283	1057	3356	1279	-942	-1
		CARICO TERMICO	-73	-379	-236	-93	138	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	7	3	139	53	-2	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	-9	-195	-1	0	71	0
20	0,00	PESO PROPRIO	1014	196	4	2	-77	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	119	114	1	0	-42	0
		neve	3425	1331	19	9	-553	0
		vento in X	23	-14	115	35	5	0
		vento in Y	186	195	2640	795	-52	0
		CARICO TERMICO	55	-358	-141	-43	97	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	10	-4	84	25	1	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	37	-123	3	1	34	0
23	0,00	PESO PROPRIO	907	-190	-1	-1	73	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	86	-127	0	0	46	0
		neve	2951	-1365	-7	-3	553	0
		vento in X	-2	1	113	34	0	0
		vento in Y	95	182	-1523	-454	-50	0
		CARICO TERMICO	71	352	-45	-13	-94	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	-2	1	82	25	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	-71	-230	-3	-1	63	0

SCARICHI SUI PLINTI								
SCARICHI IN FONDAZIONE								
Filo N.ro	Quota (m)	Condizione di Carico	N (Kg)	Mx Kgm	My (Kgm)	Tx (Kg)	Ty (Kg)	Mt (Kgm)
24	0,00	PESO PROPRIO	1840	121	-1	0	-75	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	975	140	-1	0	-87	0
		neve	5211	434	0	0	-267	0
		vento in X	-1	0	290	113	0	0
		vento in Y	11	-99	-1949	-739	316	0
		CARICO TERMICO	-64	387	-78	-30	-143	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	-2	-1	138	53	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	17	-344	1	0	123	0
25	0,00	PESO PROPRIO	2013	0	-1	-1	0	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	3949	0	-4	-2	0	0
		neve	3360	0	-3	-2	0	0
		vento in X	-4	0	347	134	0	0
		vento in Y	-70	255	-616	-238	-91	-1
		CARICO TERMICO	-65	0	-75	-29	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	-1	0	369	142	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	0	-331	0	0	115	0
26	0,00	PESO PROPRIO	1840	-121	-1	0	75	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	975	-140	-1	0	87	0
		neve	5211	-434	0	0	267	0
		vento in X	-1	0	290	113	0	0
		vento in Y	-11	995	3329	1263	-926	-1
		CARICO TERMICO	-64	-387	-78	-30	143	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	-2	1	138	53	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	-17	-344	-1	0	123	0
27	0,00	PESO PROPRIO	907	190	-1	-1	-73	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	86	127	0	0	-46	0
		neve	2951	1365	-7	-3	-553	0
		vento in X	-2	-1	113	34	0	0
		vento in Y	-58	110	2593	774	-27	0
		CARICO TERMICO	71	-352	-45	-13	94	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	-2	-1	82	25	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	71	-230	3	1	63	0
30	0,00	PESO PROPRIO	904	-189	1	0	72	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	85	-126	0	0	46	0
		neve	2926	-1356	5	2	549	0
		vento in X	2	-1	113	34	0	0
		vento in Y	21	161	-1523	-455	-45	0
		CARICO TERMICO	71	352	44	13	-94	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	2	-1	82	25	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	-75	-240	-3	-1	66	0
31	0,00	PESO PROPRIO	1835	121	0	0	-75	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	970	139	1	0	-86	0
		neve	5179	431	0	0	-266	0
		vento in X	-1	0	288	112	0	0
		vento in Y	-11	-129	-1949	-739	326	0
		CARICO TERMICO	-64	387	77	30	-143	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	1	0	138	53	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	17	-359	1	0	129	0
32	0,00	PESO PROPRIO	2007	0	1	0	0	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	3932	0	2	1	0	0
		neve	3344	0	2	1	0	0
		vento in X	-1	0	345	133	0	0
		vento in Y	-70	223	-616	-238	-79	-1
		CARICO TERMICO	-66	0	73	28	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	-1	0	369	142	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	0	-346	0	0	120	0

SCARICHI SUI PLINTI								
SCARICHI IN FONDAZIONE								
Filo N.ro	Quota (m)	Condizione di Carico	N (Kg)	Mx Kgm	My (Kgm)	Tx (Kg)	Ty (Kg)	Mt (Kgm)
33	0,00	PESO PROPRIO	1835	-121	0	0	75	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	970	-139	1	0	86	0
		neve	5179	-431	0	0	266	0
		vento in X	-1	0	288	112	0	0
		vento in Y	25	968	3329	1262	-917	-1
		CARICO TERMICO	-64	-387	77	30	143	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	1	0	138	53	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	-17	-359	-1	0	129	0
34	0,00	PESO PROPRIO	904	189	1	0	-72	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	85	126	0	0	-46	0
		neve	2926	1356	5	2	-549	0
		vento in X	2	1	113	34	0	0
		vento in Y	64	85	2594	774	-20	0
		CARICO TERMICO	71	-352	44	13	94	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	2	1	82	25	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	75	-240	3	1	66	0
37	0,00	PESO PROPRIO	1023	-200	-6	-3	78	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	121	-118	-2	-1	44	0
		neve	3488	-1367	-28	-13	568	0
		vento in X	-22	-15	115	35	5	0
		vento in Y	154	98	-1549	-467	-27	0
		CARICO TERMICO	56	358	141	43	-97	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	-10	-4	84	25	1	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	-40	-134	-3	-1	37	0
38	0,00	PESO PROPRIO	1993	117	1	0	-72	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	1058	138	-1	-1	-85	0
		neve	5707	352	12	7	-214	0
		vento in X	15	12	287	111	-8	0
		vento in Y	121	-212	-1961	-747	355	0
		CARICO TERMICO	-72	379	235	92	-138	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	-6	4	139	53	-2	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	10	-211	1	0	77	0
39	0,00	PESO PROPRIO	2102	0	2	1	0	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	4243	0	14	8	0	0
		neve	3546	0	1	0	0	0
		vento in X	19	0	345	133	0	0
		vento in Y	-57	122	-616	-238	-40	-1
		CARICO TERMICO	-83	0	224	87	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	-13	0	369	142	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	0	-195	0	0	67	0
40	0,00	PESO PROPRIO	1993	-117	1	0	72	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	1058	-138	-1	-1	85	0
		neve	5707	-352	12	7	214	0
		vento in X	15	-12	287	111	8	0
		vento in Y	-205	906	3350	1275	-903	-1
		CARICO TERMICO	-72	-379	235	92	138	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	-6	-4	139	53	2	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	-10	-211	-1	0	77	0
41	0,00	PESO PROPRIO	1023	200	-6	-3	-78	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	121	118	-2	-1	-44	0
		neve	3488	1367	-28	-13	-568	0
		vento in X	-22	15	115	35	-5	0
		vento in Y	-151	-5	2638	795	6	0
		CARICO TERMICO	56	-358	141	43	97	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	-10	4	84	25	-1	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	40	-134	3	1	37	0

SCARICHI SUI PLINTI								
SCARICHI IN FONDAZIONE								
Filo N.ro	Quota (m)	Condizione di Carico	N (Kg)	Mx Kgm	My (Kgm)	Tx (Kg)	Ty (Kg)	Mt (Kgm)
44	0,00	PESO PROPRIO	716	-143	24	11	53	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	12	-79	6	3	28	0
		neve	1064	-735	123	58	284	0
		vento in X	37	16	106	30	-5	0
		vento in Y	-167	443	-1424	-409	-122	0
		CARICO TERMICO	115	343	213	61	-92	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	20	4	77	22	-1	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	-46	-132	-3	-1	37	0
45	0,00	PESO PROPRIO	1335	100	15	8	-62	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	430	79	20	12	-49	0
		neve	2259	318	-10	-7	-199	0
		vento in X	13	-13	539	408	8	0
		vento in Y	-627	290	-1847	-679	177	0
		CARICO TERMICO	-41	391	378	145	-146	1
		SISMA DIREZ. GRD 0	30	-3	132	49	2	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	15	-176	1	0	61	0
46	0,00	PESO PROPRIO	1336	0	19	11	0	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	1696	0	37	21	0	0
		neve	1544	0	92	54	0	0
		vento in X	29	0	593	428	0	0
		vento in Y	-169	677	-593	-224	-249	-1
		CARICO TERMICO	18	0	363	137	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	79	0	354	133	0	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	0	-188	0	0	68	0
47	0,00	PESO PROPRIO	1335	-100	15	8	62	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	430	-79	20	12	49	0
		neve	2259	-318	-10	-7	199	0
		vento in X	13	13	539	408	-8	0
		vento in Y	1090	1363	3152	1157	-1050	-2
		CARICO TERMICO	-41	-391	378	145	146	-1
		SISMA DIREZ. GRD 0	30	3	132	49	-2	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	-15	-176	-1	0	61	0
48	0,00	PESO PROPRIO	716	143	24	11	-53	0
		SOVRACCARICO PERMAN.	12	79	6	3	-28	0
		neve	1064	735	123	58	-284	0
		vento in X	37	-16	106	30	5	0
		vento in Y	415	403	2425	696	-109	0
		CARICO TERMICO	115	-343	213	61	92	0
		SISMA DIREZ. GRD 0	20	-4	77	22	1	0
		SISMA DIREZ. GRD 90	46	-132	3	1	37	0

VERIFICHE PLINTI DIRETTI								
PLINTI RETTANGOLARI DIRETTI								
Filo N.ro	Dir	M (Kgm)	Af (cmq)	σ_f (Kg/cmq)	σ_c	T (Kg)	τ (Kg/cmq)	σ_t (Kg/cmq)
9	X	1217	22,50	2600	42,2	0	0,00	0,45
	Y	1335	22,50	2600	42,2	0	0,00	
10	X	1446	22,50	2600	42,2	0	0,00	0,57
	Y	1666	22,50	2600	42,2	0	0,00	
11	X	1761	22,50	2600	42,2	0	0,00	0,39
	Y	1748	22,50	2600	42,2	0	0,00	
12	X	1205	22,50	2600	42,2	0	0,00	0,85

VERIFICHE PLINTI DIRETTI									
PLINTI RETTANGOLARI DIRETTI									
Filo N.ro	Dir	M (Kgm)	Af (cmq)	σ_f (Kg/cmq)	σ_c (Kg/cmq)	T (Kg)	τ (Kg/cmq)	At (cmq)	σ_t (Kg/cmq)
	Y	1666	22,50	2600	42,2	0		0,00	
13	X	1107	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,61
	Y	1335	22,50	2600	42,2	0		0,00	
16	X	1235	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,56
	Y	1760	22,50	2600	42,2	0		0,00	
17	X	1520	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,55
	Y	2371	22,50	2600	42,2	0		0,00	
18	X	2537	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,52
	Y	2539	22,50	2600	42,2	0		0,00	
19	X	1586	22,50	2600	42,2	0		0,00	1,15
	Y	2371	22,50	2600	42,2	0		0,00	
20	X	1272	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,74
	Y	1734	22,50	2600	42,2	0		0,00	
23	X	1235	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,55
	Y	1663	22,50	2600	42,2	0		0,00	
24	X	1516	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,57
	Y	2284	22,50	2600	42,2	0		0,00	
25	X	2480	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,51
	Y	2480	22,50	2600	42,2	0		0,00	
26	X	1512	22,50	2600	42,2	0		0,00	1,09
	Y	2284	22,50	2600	42,2	0		0,00	
27	X	1212	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,69
	Y	1516	22,50	2600	42,2	0		0,00	
30	X	1223	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,55
	Y	1658	22,50	2600	42,2	0		0,00	
31	X	1511	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,59
	Y	2277	22,50	2600	42,2	0		0,00	
32	X	2474	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,50
	Y	2474	22,50	2600	42,2	0		0,00	
33	X	1516	22,50	2600	42,2	0		0,00	1,03
	Y	2277	22,50	2600	42,2	0		0,00	
34	X	1229	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,66
	Y	1509	22,50	2600	42,2	0		0,00	
37	X	1268	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,57
	Y	1771	22,50	2600	42,2	0		0,00	
38	X	1568	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,64
	Y	2394	22,50	2600	42,2	0		0,00	

VERIFICHE PLINTI DIRETTI									
PLINTI RETTANGOLARI DIRETTI									
Filo N.ro	Dir	M (Kgm)	Af (cmq)	σ_f (Kg/cmq)	σ_c	T (Kg)	τ (Kg/cmq)	At (cmq)	σ_t (Kg/cmq)
39	X	2564	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,52
	Y	2566	22,50	2600	42,2	0		0,00	
40	X	1520	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,98
	Y	2394	22,50	2600	42,2	0		0,00	
41	X	1223	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,64
	Y	1724	22,50	2600	42,2	0		0,00	
44	X	1149	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,42
	Y	1344	22,50	2600	42,2	0		0,00	
45	X	1259	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,53
	Y	1683	22,50	2600	42,2	0		0,00	
46	X	1544	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,48
	Y	1509	22,50	2600	42,2	0		0,00	
47	X	1516	22,50	2600	42,2	0		0,00	1,02
	Y	1516	22,50	2600	42,2	0		0,00	
48	X	1236	22,50	2600	42,2	0		0,00	0,63
	Y	1344	22,50	2600	42,2	0		0,00	

VERIFICHE PLINTI DIRETTI							
VERIFICA A SLITTAMENTO							
Filo N.	Cmb sli	F sli Kg	N vert Kg	F res Kg	Coeff sli	Verifica	
9	103	413	6526	1749	4,24	ok	
10	103	749	8052	2157	2,88	ok	
11	102	566	8595	2303	4,07	ok	
12	103	1368	6447	1728	1,26	ok	
13	103	756	5794	1552	2,05	ok	
16	106	706	10147	2719	3,85	ok	
17	103	710	8548	2290	3,22	ok	
18	103	206	11860	3178	15,41	ok	
19	103	1655	8988	2408	1,46	ok	
20	103	882	6890	1846	2,09	ok	
23	106	735	9498	2545	3,46	ok	
24	103	770	8516	2282	2,97	ok	
25	103	230	11583	3104	13,51	ok	
26	103	1579	8494	2276	1,44	ok	
27	103	822	6489	1739	2,11	ok	
30	106	733	9466	2536	3,46	ok	
31	103	829	8483	2273	2,74	ok	
32	103	276	11560	3098	11,23	ok	
33	103	1526	8519	2283	1,50	ok	
34	103	796	6607	1770	2,22	ok	
37	103	547	6867	1840	3,36	ok	
38	103	905	8868	2376	2,63	ok	
39	103	318	11996	3214	10,12	ok	
40	103	1476	8542	2289	1,55	ok	
41	103	778	6562	1758	2,26	ok	
44	103	458	6070	1626	3,55	ok	

AMBULANTI CARNI - SOGEMI

SOFTWARE: C.D.P. - Computer Design of Plinths - Rel.2010 - Lic. Nro: 14821

VERIFICHE PLINTI DIRETTI

VERIFICA A SLITTAMENTO						
Filo N.	Cmb sli	F sli Kg	N vert Kg	F res Kg	Coeff sli	Verifica
45	103	831	6804	1823	2,19	ok
46	102	597	8703	2332	3,91	ok
47	103	1497	8521	2283	1,52	ok
48	103	708	6652	1782	2,52	ok

- SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI**

Tratto	: <i>Le aste adiacenti a setti e piastre vengono suddivise in sottoelementi per garantire la congruenza. Il numero di "TRATTO" identifica la posizione sequenziale del sottoelemento attuale a partire dall'estremo iniziale</i>
Filo in.	: <i>Filo iniziale</i>
Filo fin.	: <i>Filo finale</i>

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun estremo dell'asta:

Alt.	: <i>Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccato di fondazione</i>
Tx	: <i>Taglio lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta (principale d'inerzia)</i>
Ty	: <i>Taglio lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta</i>
N	: <i>Sforzo assiale</i>
Mx	: <i>Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta</i>
My	: <i>Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta</i>
Mt	: <i>Momento torcente dell'asta (agente con asse vettore parallelo all'asse 'Z' locale)</i>

- SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA SHELL**

SISTEMA DI RIFERIMENTO LOCALE (s.r.l.): *Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è così definito:*

Origine	: <i>I° punto di inserimento dello shell</i>
Asse 1	: <i>Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo</i>
Piano 12	: <i>Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento</i>
Asse 2	: <i>Asse Y nel s.r.l., ottenuto nel piano 12 con una rotazione antioraria di 90° dell'asse X intorno al punto origine, in modo che l'asse I-II si sovrapponga all'asse I-III con un angolo < 180°</i>
Asse 3	: <i>Asse Z nel s.r.l., ortogonale al piano 12, in modo da formare una terna destra con gli assi 1 e 2</i>

Le tensioni di lastra (S) sono costanti lungo lo spessore. Le tensioni di piastra (M) variano linearmente lungo lo spessore, annullandosi in corrispondenza del piano medio (diagramma emisimmetrico o "a farfalla"). I valori del tensore degli sforzi sono riferiti alla faccia positiva (superiore nel s.r.l.) di normale 3 (esempio: Xij tensione X agente sulla faccia di normale i e diretta lungo j).

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun nodo dell'elemento bidimensionale:

Shell Nro	: <i>numero dell'elemento bidimensionale</i>
nodo N.ro	: <i>numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono riferite le tensioni S di lastra e M piastra</i>
S11	: <i>tensione normale di lastra</i>
S22	: <i>tensione normale di lastra</i>
S12	: <i>tensione tangenziale di lastra (S12 = S21)</i>
M11	: <i>tensione normale di piastra sulla faccia positiva</i>
M22	: <i>tensione normale di piastra sulla faccia positiva</i>
M12	: <i>tensione tangenziale di piastra sulla faccia positiva</i>

CARATT. MEDIA QUAD.: SISMA 0° ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t°m)	My (t°m)	Mt (t°m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t°m)	My (t°m)	Mt (t°m)
	9	6,54	0,02	0,00	0,02	0,00	0,07	0,00	9	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	0,08	0,00
	10	5,05	0,05	0,00	0,03	0,01	0,12	0,00	10	0,00	0,05	0,00	0,03	0,00	0,13	0,00
	11	5,05	0,13	0,00	0,08	0,00	0,32	0,00	11	0,00	0,13	0,00	0,08	0,00	0,35	0,00
	12	5,05	0,05	0,00	0,03	0,01	0,12	0,00	12	0,00	0,05	0,00	0,03	0,00	0,13	0,00
	13	6,54	0,02	0,00	0,02	0,00	0,07	0,00	13	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	0,08	0,00
	16	6,54	0,03	0,00	0,01	0,00	0,08	0,00	16	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00	0,08	0,00
	17	5,05	0,05	0,00	0,01	0,01	0,13	0,00	17	0,00	0,05	0,00	0,01	0,00	0,14	0,00
	18	5,05	0,14	0,00	0,02	0,00	0,35	0,00	18	0,00	0,14	0,00	0,02	0,00	0,37	0,00
	19	5,05	0,05	0,00	0,01	0,01	0,13	0,00	19	0,00	0,05	0,00	0,01	0,00	0,14	0,00
	20	6,54	0,03	0,00	0,01	0,00	0,08	0,00	20	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00	0,08	0,00
	23	6,54	0,02	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	23	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00
	24	5,05	0,05	0,00	0,00	0,00	0,13	0,00	24	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00
	25	5,05	0,14	0,00	0,00	0,00	0,35	0,00	25	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	0,37	0,00
	26	5,05	0,05	0,00	0,00	0,00	0,13	0,00	26	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00
	27	6,54	0,02	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	27	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00
	30	6,54	0,02	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	30	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00
	31	5,05	0,05	0,00	0,00	0,00	0,13	0,00	31	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00
	32	5,05	0,14	0,00	0,00	0,00	0,35	0,00	32	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	0,37	0,00
	33	5,05	0,05	0,00	0,00	0,00	0,13	0,00	33	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00
	34	6,54	0,02	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	34	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00
	37	6,54	0,03	0,00	0,01	0,00	0,08	0,00	37	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00	0,08	0,00
	38	5,05	0,05	0,00	0,01	0,01	0,13	0,00	38	0,00	0,05	0,00	0,01	0,00	0,14	0,00
	39	5,05	0,14	0,00	0,01	0,00	0,35	0,00	39	0,00	0,14	0,00	0,01	0,00	0,37	0,00
	40	5,05	0,05	0,00	0,01	0,01	0,13	0,00	40	0,00	0,05	0,00	0,01	0,00	0,14	0,00
	41	6,54	0,03	0,00	0,01	0,00	0,08	0,00	41	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00	0,08	0,00
	44	6,54	0,02	0,00	0,02	0,00	0,07	0,00	44	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	0,08	0,00
	45	5,05	0,05	0,00	0,03	0,01	0,12	0,00	45	0,00	0,05	0,00	0,03	0,00	0,13	0,00
	46	5,05	0,13	0,00	0,08	0,00	0,32	0,00	46	0,00	0,13	0,00	0,08	0,00	0,35	0,00
	47	5,05	0,05	0,00	0,03	0,01	0,12	0,00	47	0,00	0,05	0,00	0,03	0,00	0,13	0,00
	48	6,54	0,02	0,00	0,02	0,00	0,07	0,00	48	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	0,08	0,00
	10	5,05	0,01	0,03	0,03	0,10	0,03	0,00	17	5,05	0,01	0,03	0,03	0,08	0,03	0,00
	17	5,05	0,01	0,02	0,01	0,07	0,02	0,00	24	5,05	0,01	0,02	0,01	0,07	0,02	0,00
	24	5,05	0,01	0,02	0,00	0,07	0,02	0,00	31	5,05	0,01	0,02	0,00	0,07	0,02	0,00
	31	5,05	0,01	0,02	0,01	0,07	0,02	0,00	38	5,05	0,01	0,02	0,01	0,07	0,02	0,00
	38	5,05	0,01	0,03	0,03	0,08	0,03	0,00	45	5,05	0,01	0,03	0,03	0,10	0,03	0,00
	70	5,05	0,01	0,00	0,04	0,00	0,01	0,00	46	5,05	0,01	0,00	0,04	0,00	0,02	0,00
	72	5,05	0,02	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	47	5,05	0,02	0,00	0,02	0,01	0,03	0,00
	47	5,05	0,01	0,03	0,03	0,10	0,03	0,00	40	5,05	0,01	0,03	0,03	0,08	0,03	0,00
	40	5,05	0,01	0,02	0,01	0,07	0,02	0,00	33	5,05	0,01	0,02	0,01	0,07	0,02	0,00
	33	5,05	0,01	0,02	0,00	0,07	0,02	0,00	26	5,05	0,01	0,02	0,00	0,07	0,02	0,00
	26	5,05	0,01	0,02	0,01	0,07	0,02	0,00	19	5,05	0,01	0,02	0,01	0,07	0,02	0,00
	19	5,05	0,01	0,03	0,03	0,08	0,03	0,00	12	5,05	0,01	0,03	0,03	0,10	0,03	0,00
	94	5,05	0,01	0,00	0,04	0,00	0,01	0,00	11	5,05	0,01	0,00	0,04	0,00	0,02	0,00
	96	5,05	0,02	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	12	5,05	0,02	0,00	0,02	0,01	0,03	0,00
	98	5,05	0,01	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	18	5,05	0,01	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00
	100	5,05	0,03	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00	19	5,05	0,03	0,00	0,02	0,01	0,05	0,00
	102	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	25	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
	104	5,05	0,03	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	26	5,05	0,03	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00
	106	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	32	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
	108	5,05	0,03	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	33	5,05	0,03	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00
	110	5,05	0,01	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	39	5,05	0,01	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00
	112	5,05	0,03	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00	40	5,05	0,03	0,00	0,02	0,01	0,05	0,00
	11	5,05	0,00	0,07	0,13	0,25	0,00	0,00	18	5,05	0,00	0,07	0,13	0,21	0,00	0,00
	18	5,05	0,00	0,05	0,04	0,18	0,00	0,00	25	5,05	0,00	0,05	0,04	0,18	0,00	0,00
	25	5,05	0,00	0,05	0,00	0,18	0,00	0,00	32	5,05	0,00	0,05	0,00	0,18	0,00	0,00
	32	5,05	0,00	0,05	0,04	0,18	0,00	0,00	39	5,05	0,00	0,05	0,04	0,18	0,00	0,00
	39	5,05	0,00	0,06	0,13	0,21	0,00	0,00	46	5,05	0,00	0,06	0,13	0,24	0,00	0,00
	10	6,80	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,00	10	5,05	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,00
	11	5,80	0,02	0,00	0,02	0,00	0,06	0,00	11	5,05	0,02	0,00	0,02	0,00	0,07	0,00
	12	6,80	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,00	12	5,05	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,00
	17	6,80	0,04	0,01	0,00	0,01	0,04	0,00	17	5,05	0,04	0,01	0,00	0,01	0,02	0,00
	18	5,80	0,21	0,00	0,00	0,00	0,11	0,00	18	5,05	0,21	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00
	19	6,80	0,04	0,01	0,00	0,01	0,04	0,00	19	5,05	0,04	0,01	0,00	0,01	0,02	0,00
	24	6,80	0,03	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	24	5,05	0,03	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
	25	5,80	0,16	0,00	0,00	0,00	0,10	0,00	25	5,05	0,16	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
	26	6,80	0,03	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	26	5,05	0,03	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
	31	6,80	0,03	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	31	5,05	0,03	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
	32	5,80	0,16	0,00	0,00	0,00	0,10	0,00	32	5,05	0,16	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
	33	6,80	0,03	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	33	5,05	0,03	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
	38	6,80	0,03	0,02	0,00	0,01	0,04	0,00	38	5,05	0,03	0,02	0,00	0,01	0,02	0,00
	39	5,80	0,21	0,00	0,00	0,00	0,11	0,00	39	5,05	0,21	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00
	40	6,80	0,03	0,02	0,00	0,01	0,04	0,00	40	5,05	0,03	0,02	0,00	0,01	0,02	0,00
	45	6,80	0,01	0,02	0,01	0,01	0,02	0,00	45	5,05	0,01	0,02	0,01	0,01	0,02	0,00
	46	5,80	0,02	0,00	0,02	0,00	0,06	0,00	46	5,05	0,02	0,00	0,02	0,00	0,07	0,00
	47	6,80	0,01	0,02	0,01	0,01	0,02	0,00	47	5,05	0,01	0,02	0,01	0,01	0,02	0,00
	116	6,90	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	12	6,80	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
	117	6,70	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	13	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	118	6,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	6,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	119	6,90	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	19	6,80	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
	120	6,70	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	20	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	121	6,50	0,01	0,00	0											

CARATT. MEDIA QUAD.: SISMA 0° ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
131	6,90	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	47	6,80	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
132	6,70	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	48	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
133	6,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	6,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
137	6,90	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	10	6,80	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
138	6,70	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	9	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
139	6,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	6,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
140	6,90	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	17	6,80	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
141	6,70	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	16	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
142	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	6,40	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
143	6,90	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	6,80	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
144	6,70	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	23	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
145	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	6,40	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
146	6,90	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	6,80	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
147	6,70	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	30	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
148	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	64	6,40	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
149	6,90	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	38	6,80	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
150	6,70	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	37	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
151	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	66	6,40	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	6,90	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	45	6,80	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
153	6,70	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	44	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
154	6,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	6,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	6,80	0,00	0,01	0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	17	6,80	0,00	0,01	0,02	0,02	0,00	0,00
17	6,80	0,00	0,01	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	24	6,80	0,00	0,01	0,01	0,02	0,00	0,00
24	6,80	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	31	6,80	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
31	6,80	0,00	0,01	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	38	6,80	0,00	0,01	0,01	0,02	0,00	0,00
38	6,80	0,00	0,01	0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	45	6,80	0,00	0,01	0,02	0,02	0,00	0,00
9	6,54	0,00	0,02	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	16	6,54	0,00	0,02	0,00	0,05	0,00	0,00
16	6,54	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	23	6,54	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00
23	6,54	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	30	6,54	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00
30	6,54	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	37	6,54	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00
37	6,54	0,00	0,02	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	44	6,54	0,00	0,02	0,00	0,07	0,00	0,00
13	6,54	0,00	0,02	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	20	6,54	0,00	0,02	0,00	0,05	0,00	0,00
20	6,54	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	27	6,54	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00
27	6,54	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	34	6,54	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00
34	6,54	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	41	6,54	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00
41	6,54	0,00	0,02	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	48	6,54	0,00	0,02	0,00	0,07	0,00	0,00
12	6,80	0,00	0,01	0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	19	6,80	0,00	0,01	0,02	0,02	0,00	0,00
19	6,80	0,00	0,01	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	26	6,80	0,00	0,01	0,01	0,02	0,00	0,00
26	6,80	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	33	6,80	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
33	6,80	0,00	0,01	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	40	6,80	0,00	0,01	0,01	0,02	0,00	0,00
40	6,80	0,00	0,01	0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	47	6,80	0,00	0,01	0,02	0,02	0,00	0,00
11	5,80	0,00	0,02	0,10	0,06	0,00	0,00	0,00	18	5,80	0,00	0,02	0,10	0,06	0,00	0,00
18	5,80	0,00	0,01	0,02	0,05	0,00	0,00	0,00	25	5,80	0,00	0,01	0,02	0,05	0,00	0,00
25	5,80	0,00	0,01	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	32	5,80	0,00	0,01	0,00	0,05	0,00	0,00
32	5,80	0,00	0,01	0,03	0,05	0,00	0,00	0,00	39	5,80	0,00	0,01	0,03	0,05	0,00	0,00
39	5,80	0,00	0,02	0,10	0,06	0,00	0,00	0,00	46	5,80	0,00	0,02	0,10	0,06	0,00	0,00
46	5,80	0,03	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	79	5,80	0,03	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
46	5,80	0,03	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	86	5,80	0,03	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
39	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	85	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
39	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	78	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
32	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	77	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
32	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	84	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
25	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	83	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
25	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	76	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
18	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	75	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
18	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	82	5,80	0,04	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
81	5,80	0,03	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	11	5,80	0,03	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00
11	5,80	0,03	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	74	5,80	0,03	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00
45	5,05	0,02	0,00	0,02	0,01	0,03	0,00	0,00	69	5,05	0,02	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00
69	5,05	0,02	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00	0,00	70	5,05	0,02	0,00	0,03	0,00	0,03	0,00
46	5,05	0,01	0,00	0,04	0,00	0,02	0,00	0,00	71	5,05	0,01	0,00	0,04	0,00	0,01	0,00
71	5,05	0,02	0,00	0,03	0,00	0,03	0,00	0,00	72	5,05	0,02	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00
10	5,05	0,02	0,00	0,02	0,01	0,03	0,00	0,00	93	5,05	0,02	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00
93	5,05	0,02	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00	0,00	94	5,05	0,02	0,00	0,03	0,00	0,03	0,00
11	5,05	0,01	0,00	0,04	0,00	0,02	0,00	0,00	95	5,05	0,01	0,00	0,04	0,00	0,01	0,00
95	5,05	0,02	0,00	0,03	0,00	0,03	0,00	0,00	96	5,05	0,02	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00
17	5,05	0,03	0,00	0,02	0,01	0,05	0,00	0,00	97	5,05	0,03	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00
97	5,05	0,02	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	0,00	98	5,05	0,02	0,00	0,02	0,00	0,04	0,00
18	5,05	0,01	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	99	5,05	0,01	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00
99	5,05	0,02	0,00	0,02	0,00	0,04	0,00	0,00	100	5,05	0,02	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00
24	5,05	0,03	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	101	5,05	0,03	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
101	5,05	0,02	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	102	5,05	0,02	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
25	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	103	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
103	5,05	0,02	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	104	5,05	0,02	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
31	5,05	0,03	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	105	5,05	0,03	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
105	5,05	0,02	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	106	5,05	0,02	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
32	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	107	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
107	5,05	0,02	0,00	0,00	0,00											

CARATT. MEDIA QUAD.: SISMA 0°: ASTE																
Tra tto	Filo. In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t°'m)	My (t°'m)	Mt (t°'m)	Filo. Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t°'m)	My (t°'m)	Mt (t°'m)
96	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	100	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
104	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	100	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
104	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	108	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
108	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	112	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
112	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	72	5,05	0,01	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00
111	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	71	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
103	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	107	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
107	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	111	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
99	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	103	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
95	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	99	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
8	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	116	6,90	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
12	6,80	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	117	6,70	0,01	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00
13	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	118	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	119	6,90	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
19	6,80	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	120	6,70	0,01	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00
20	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	121	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	6,80	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	123	6,70	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
27	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	124	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	6,80	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	126	6,70	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
34	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	127	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	128	6,90	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
40	6,80	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	129	6,70	0,01	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00
41	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	130	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	131	6,90	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
47	6,80	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	132	6,70	0,01	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00
48	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	133	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	137	6,90	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
10	6,80	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	138	6,70	0,01	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00
9	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	139	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	140	6,90	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
17	6,80	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	141	6,70	0,01	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00
16	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	142	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	143	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	6,80	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	144	6,70	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
23	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	145	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
63	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	6,80	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	147	6,70	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
30	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	148	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
65	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	149	6,90	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
38	6,80	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	150	6,70	0,01	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00
37	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	151	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
67	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	152	6,90	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
45	6,80	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	153	6,70	0,01	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00
44	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	154	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	6,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	6,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	6,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	6,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	6,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	6,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	6,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	6,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	6,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	6,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	22	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
22	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	36	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
59	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	61	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
61	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
117	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
120	6,70	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	123	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
123	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
126	6,70	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	129	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
129	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	132	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
116	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
119	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
122	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
125	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
128	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	131	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
65	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	67	7,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
137	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	140	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
140	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	143	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
143	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
146	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	149	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
149	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
138	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	141	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
141	6,70	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	144	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
144	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	147	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
147	6,70	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	150	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	

CARATT. MEDIA QUAD.: SISMA 0°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t°m)	My (t°m)	Mt (t°m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t°m)	My (t°m)	Mt (t°m)
	82	5,80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	83	5,80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
	83	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	84	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	84	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	85	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	85	5,80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	86	5,80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00
	14	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	120	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	120	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	8	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	15	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	117	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	117	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	21	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	57	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	141	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	141	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	58	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	60	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	138	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	138	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	59	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	43	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	129	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	129	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	49	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	42	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	132	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	132	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	36	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	65	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	153	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	153	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	66	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	68	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	150	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	150	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	67	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00

CARATT. MEDIA QUAD.: SISMA 90°: ASTE																
Tra tto	In. ln.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t°m)	My (t°m)	Mt (t°m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t°m)	My (t°m)	Mt (t°m)
	9	6,54	0,00	0,03	0,04	0,10	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,03	0,04	0,12	0,00	0,00
	10	5,05	0,00	0,06	0,01	0,12	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,06	0,01	0,16	0,00	0,00
	11	5,05	0,00	0,06	0,00	0,15	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,06	0,00	0,18	0,00	0,00
	12	5,05	0,00	0,06	0,01	0,12	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,06	0,01	0,16	0,00	0,00
	13	6,54	0,00	0,03	0,04	0,10	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,03	0,04	0,12	0,00	0,00
	16	6,54	0,00	0,03	0,04	0,10	0,00	0,00	16	0,00	0,00	0,03	0,04	0,12	0,00	0,00
	17	5,05	0,00	0,07	0,01	0,16	0,00	0,00	17	0,00	0,00	0,07	0,01	0,19	0,00	0,00
	18	5,05	0,00	0,06	0,00	0,13	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,06	0,00	0,18	0,00	0,00
	19	5,05	0,00	0,07	0,01	0,16	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,07	0,01	0,19	0,00	0,00
	20	6,54	0,00	0,03	0,04	0,10	0,00	0,00	20	0,00	0,00	0,03	0,04	0,12	0,00	0,00
	23	6,54	0,00	0,06	0,07	0,18	0,00	0,00	23	0,00	0,00	0,06	0,07	0,23	0,00	0,00
	24	5,05	0,00	0,12	0,02	0,28	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,12	0,02	0,34	0,00	0,00
	25	5,05	0,00	0,12	0,00	0,25	0,00	0,00	25	0,00	0,00	0,12	0,00	0,33	0,00	0,00
	26	5,05	0,00	0,12	0,02	0,28	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,12	0,02	0,34	0,00	0,00
	27	6,54	0,00	0,06	0,07	0,18	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,06	0,07	0,23	0,00	0,00
	30	6,54	0,00	0,07	0,07	0,19	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,07	0,07	0,24	0,00	0,00
	31	5,05	0,00	0,13	0,02	0,29	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,13	0,02	0,36	0,00	0,00
	32	5,05	0,00	0,12	0,00	0,26	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,12	0,00	0,35	0,00	0,00
	33	5,05	0,00	0,13	0,02	0,29	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,13	0,02	0,36	0,00	0,00
	34	6,54	0,00	0,07	0,07	0,19	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,07	0,07	0,24	0,00	0,00
	37	6,54	0,00	0,04	0,04	0,10	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,04	0,04	0,13	0,00	0,00
	38	5,05	0,00	0,08	0,01	0,18	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,08	0,01	0,21	0,00	0,00
	39	5,05	0,00	0,07	0,00	0,14	0,00	0,00	39	0,00	0,00	0,07	0,00	0,19	0,00	0,00
	40	5,05	0,00	0,08	0,01	0,18	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,08	0,01	0,21	0,00	0,00
	41	6,54	0,00	0,04	0,04	0,10	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,04	0,04	0,13	0,00	0,00
	44	6,54	0,00	0,04	0,05	0,11	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,04	0,05	0,13	0,00	0,00
	45	5,05	0,00	0,06	0,02	0,13	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,06	0,02	0,18	0,00	0,00
	46	5,05	0,00	0,07	0,00	0,15	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,07	0,00	0,19	0,00	0,00
	47	5,05	0,00	0,06	0,02	0,13	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,06	0,02	0,18	0,00	0,00
	48	6,54	0,00	0,04	0,05	0,11	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,04	0,05	0,13	0,00	0,00
	10	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	17	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	24	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	24	5,05	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	31	5,05	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	31	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	38	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	38	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	70	5,05	0,00	0,03	0,01	0,03	0,00	0,00	46	5,05	0,00	0,03	0,01	0,10	0,00	0,00
	72	5,05	0,00	0,03	0,01	0,04	0,00	0,00	47	5,05	0,00	0,03	0,01	0,11	0,00	0,00
	47	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	40	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	33	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	33	5,05	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	26	5,05	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	26	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	19	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	19	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	94	5,05	0,00	0,03	0,01	0,03	0,00	0,00	11	5,05	0,00	0,03	0,01	0,09	0,00	0,00
	96	5,05	0,00	0,03	0,01	0,04	0,00	0,00	12	5,05	0,00	0,03	0,01	0,10	0,00	0,00
	98	5,05	0,00	0,03	0,03	0,05	0,00	0,00	18	5,05	0,00	0,03	0,03	0,12	0,01	0,00
	100	5,05	0,01	0,03	0,06	0,03	0,01	0,00	19	5,05	0,01	0,03	0,06	0,10	0,01	0,00
	102	5,05	0,00	0,06	0,04	0,08	0,00	0,00	25	5,05	0,00	0,06	0,04	0,21	0,01	0,00
	104	5,05	0,01	0,06	0,08	0,06	0,01	0,00	26	5,05	0,01	0,06	0,08	0,19	0,01	0,00
	106	5,05	0,00	0,06	0,04	0,08	0,00	0,00	32	5,05	0,00	0,06	0,04	0,21	0,01	0,00
	108	5,05	0,01	0,06	0,08	0,06	0,01	0,00	33	5,05	0,01	0,06	0,08	0,20	0,01	0,00
	110	5,05	0,00	0,03	0,03	0,05	0,00	0,00	39	5,05	0,00	0,03	0,03	0,13	0,01	0,00
	112	5,05	0,01	0,03	0,06	0,03	0,01	0,00	40	5,05	0,01	0,03	0,06	0,11	0,01	0,00
	11	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	18	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	25	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	25	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	32	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	39	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	39	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	6,80	0,00	0,03	0,04	0,08	0,00	0,00	10	5,05	0,00	0,03	0,04	0,02	0,00	0,00
	11	5,80	0,00	0,04	0,00	0,02	0,00	0,00	11	5,05	0,00	0,04	0,00	0,05	0,00	0,00
	12	6,80	0,00	0,03	0,04	0,08	0,00	0,00	12	5,05	0,00	0,03	0,04	0,02	0,00	0,00
	17	6,80	0,00	0,01	0,04	0,05	0,00	0,00	17	5,05	0,00	0,01	0,04	0,06	0,00	0,00
	18	5,80	0,00	0,10	0,00	0,05	0,00	0,00	18	5,05	0,00	0,10	0,00	0,11	0,00	0,00
	19	6,80	0,00	0,01	0,04	0,05	0,00	0,00	19	5,05	0,00	0,01	0,04	0,06	0,00	0,00
	24	6,80	0,00	0,01	0,07	0,11	0,00	0,00	24	5,05	0,00	0,01	0,07	0,08	0,00	0,00
	25	5,80	0,00	0,15	0,00	0,07	0,00	0,00	25	5,05	0,00	0,15	0,00	0,17	0,00	0,00
	26	6,80	0,00	0,01	0,07	0,11	0,00	0,00	26	5,05	0,00	0,01	0,07	0,08	0,00	0,00
	31	6,80	0,00	0,02	0,07	0,11	0,00	0,00	31	5,05	0,00	0,02	0,07	0,09	0,00	0,00

CARATT. MEDIA QUAD.: SISMA 90° ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	32	5,80	0,00	0,16	0,00	0,07	0,00	0,00	32	5,05	0,00	0,16	0,00	0,18	0,00	0,00
	33	6,80	0,00	0,02	0,07	0,11	0,00	0,00	33	5,05	0,00	0,02	0,07	0,09	0,00	0,00
	38	6,80	0,00	0,01	0,04	0,05	0,00	0,00	38	5,05	0,00	0,01	0,04	0,06	0,00	0,00
	39	5,80	0,00	0,10	0,00	0,06	0,00	0,00	39	5,05	0,00	0,10	0,00	0,12	0,00	0,00
	40	6,80	0,00	0,01	0,04	0,05	0,00	0,00	40	5,05	0,00	0,01	0,04	0,06	0,00	0,00
	45	6,80	0,00	0,04	0,04	0,08	0,00	0,00	45	5,05	0,00	0,04	0,04	0,02	0,00	0,00
	46	5,80	0,00	0,05	0,00	0,02	0,00	0,00	46	5,05	0,00	0,05	0,00	0,05	0,00	0,00
	47	6,80	0,00	0,04	0,04	0,08	0,00	0,00	47	5,05	0,00	0,04	0,04	0,02	0,00	0,00
	116	6,90	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	12	6,80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	117	6,70	0,00	0,04	0,01	0,01	0,00	0,00	13	6,54	0,00	0,04	0,01	0,10	0,00	0,00
	118	6,50	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	14	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	119	6,90	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	6,80	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00
	120	6,70	0,00	0,03	0,02	0,01	0,00	0,00	20	6,54	0,00	0,03	0,02	0,10	0,01	0,00
	121	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	6,40	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	122	6,90	0,01	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	26	6,80	0,01	0,00	0,02	0,01	0,01	0,00
	123	6,70	0,00	0,07	0,03	0,01	0,00	0,00	27	6,54	0,00	0,07	0,03	0,19	0,01	0,00
	124	6,50	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	28	6,40	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
	125	6,90	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	33	6,80	0,01	0,00	0,02	0,01	0,01	0,00
	126	6,70	0,00	0,07	0,04	0,01	0,00	0,00	34	6,54	0,00	0,07	0,04	0,19	0,01	0,00
	127	6,50	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	35	6,40	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
	128	6,90	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	40	6,80	0,01	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00
	129	6,70	0,00	0,04	0,02	0,01	0,00	0,00	41	6,54	0,00	0,04	0,02	0,11	0,01	0,00
	130	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	6,40	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	131	6,90	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	47	6,80	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
	132	6,70	0,00	0,04	0,02	0,01	0,00	0,00	48	6,54	0,00	0,04	0,02	0,11	0,00	0,00
	133	6,50	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	49	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	137	6,90	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	10	6,80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	138	6,70	0,00	0,04	0,01	0,01	0,00	0,00	9	6,54	0,00	0,04	0,01	0,10	0,00	0,00
	139	6,50	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	58	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	140	6,90	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	6,80	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00
	141	6,70	0,00	0,03	0,02	0,01	0,00	0,00	16	6,54	0,00	0,03	0,02	0,10	0,01	0,00
	142	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	6,40	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	143	6,90	0,01	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	24	6,80	0,01	0,00	0,02	0,01	0,01	0,00
	144	6,70	0,00	0,07	0,03	0,01	0,00	0,00	23	6,54	0,00	0,07	0,03	0,19	0,01	0,00
	145	6,50	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	62	6,40	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
	146	6,90	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	31	6,80	0,01	0,00	0,02	0,01	0,01	0,00
	147	6,70	0,00	0,07	0,04	0,01	0,00	0,00	30	6,54	0,00	0,07	0,04	0,19	0,01	0,00
	148	6,50	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	64	6,40	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
	149	6,90	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	38	6,80	0,01	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00
	150	6,70	0,00	0,04	0,02	0,01	0,00	0,00	37	6,54	0,00	0,04	0,02	0,11	0,01	0,00
	151	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	66	6,40	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	152	6,90	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	45	6,80	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
	153	6,70	0,00	0,04	0,02	0,01	0,00	0,00	44	6,54	0,00	0,04	0,02	0,11	0,00	0,00
	154	6,50	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	68	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	10	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	17	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	24	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
	24	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	31	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	38	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	38	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	23	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	23	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	30	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	37	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	37	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	13	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	20	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	27	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	27	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	34	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	41	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	41	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	6,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	12	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	19	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	26	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
	26	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	40	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	40	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	6,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	11	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	18	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	25	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	25	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	32	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	39	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	39	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	5,80	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	79	5,80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	46	5,80	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	86	5,80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	39	5,80	0,00	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	85	5,80	0,00	0,01	0,03	0,00	0,01	0,00
	39	5,80	0,00	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	78	5,80	0,00	0,01	0,03	0,00	0,01	0,00
	32	5,80	0,00	0,02	0,04	0,04	0,00	0,00	77	5,80	0,00	0,02	0,04	0,00	0,01	0,00
	32	5,80	0,00	0,02	0,04	0,04	0,00	0,00	84	5,80	0,00	0,02	0,04	0,00	0,01	0,00
	25	5,80	0,01	0,02	0,04	0,03	0,00	0,00	83	5,80	0,01	0,02	0,04	0,00	0,01	0,00
	25	5,80	0,01	0,02	0,04	0,03	0,00	0,00	76	5,80	0,01	0,02	0,04	0,00	0,01	0,00
	18	5,80	0,00	0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	75	5,80	0,00	0,01	0,03	0,00	0,01	0,00
	18	5,80	0,00	0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	82	5,80	0,00	0,01	0,03	0,00	0,01	0,00
	81	5,80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	11	5,80	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00
	11	5,80	0													

CARATT. MEDIA QUAD.: SISMA 90°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
99	5,05	0,00	0,03	0,04	0,05	0,00	0,00	0,00	100	5,05	0,00	0,03	0,04	0,03	0,00	0,00
24	5,05	0,01	0,06	0,08	0,19	0,01	0,00	0,00	101	5,05	0,01	0,06	0,08	0,06	0,01	0,00
101	5,05	0,00	0,06	0,06	0,06	0,00	0,00	0,00	102	5,05	0,00	0,06	0,06	0,08	0,00	0,00
25	5,05	0,00	0,06	0,04	0,21	0,01	0,00	0,00	103	5,05	0,00	0,06	0,04	0,08	0,00	0,00
103	5,05	0,00	0,06	0,06	0,08	0,00	0,00	0,00	104	5,05	0,00	0,06	0,06	0,06	0,00	0,00
31	5,05	0,01	0,06	0,08	0,20	0,01	0,00	0,00	105	5,05	0,01	0,06	0,08	0,06	0,01	0,00
105	5,05	0,00	0,06	0,06	0,06	0,00	0,00	0,00	106	5,05	0,00	0,06	0,06	0,08	0,00	0,00
32	5,05	0,00	0,06	0,04	0,21	0,01	0,00	0,00	107	5,05	0,00	0,06	0,04	0,08	0,00	0,00
107	5,05	0,00	0,06	0,06	0,08	0,00	0,00	0,00	108	5,05	0,00	0,06	0,06	0,06	0,00	0,00
38	5,05	0,01	0,03	0,06	0,11	0,01	0,00	0,00	109	5,05	0,01	0,03	0,06	0,03	0,01	0,00
109	5,05	0,00	0,03	0,04	0,03	0,00	0,00	0,00	110	5,05	0,00	0,03	0,04	0,05	0,00	0,00
39	5,05	0,00	0,03	0,03	0,13	0,01	0,00	0,00	111	5,05	0,00	0,03	0,03	0,05	0,00	0,00
111	5,05	0,00	0,03	0,04	0,05	0,00	0,00	0,00	112	5,05	0,00	0,03	0,04	0,03	0,00	0,00
69	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	109	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
70	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	110	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
110	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	106	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
109	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	105	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
105	5,05	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	101	5,05	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
106	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	102	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	98	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
101	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	97	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
97	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
96	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	100	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
104	5,05	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	108	5,05	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
108	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	112	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
112	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	72	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	71	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
103	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	107	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
107	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	111	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
99	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	103	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
95	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	99	5,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	116	6,90	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
12	6,80	0,00	0,04	0,01	0,08	0,00	0,00	0,00	117	6,70	0,00	0,04	0,01	0,01	0,00	0,00
13	6,54	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	118	6,50	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
15	7,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	119	6,90	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19	6,80	0,01	0,04	0,03	0,05	0,01	0,00	0,00	120	6,70	0,01	0,04	0,03	0,01	0,01	0,00
20	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	121	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	7,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	122	6,90	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
26	6,80	0,01	0,07	0,02	0,11	0,01	0,00	0,00	123	6,70	0,01	0,07	0,02	0,01	0,01	0,00
27	6,54	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	124	6,50	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
29	7,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	125	6,90	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
33	6,80	0,01	0,07	0,03	0,12	0,01	0,00	0,00	126	6,70	0,01	0,07	0,03	0,01	0,00	0,00
34	6,54	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	127	6,50	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
36	7,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	128	6,90	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	6,80	0,01	0,04	0,03	0,06	0,01	0,00	0,00	129	6,70	0,01	0,04	0,03	0,01	0,00	0,00
41	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	130	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	131	6,90	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
47	6,80	0,00	0,04	0,01	0,09	0,00	0,00	0,00	132	6,70	0,00	0,04	0,01	0,01	0,00	0,00
48	6,54	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	133	6,50	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
57	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	137	6,90	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
10	6,80	0,00	0,04	0,01	0,08	0,00	0,00	0,00	138	6,70	0,00	0,04	0,01	0,01	0,00	0,00
9	6,54	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	139	6,50	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
59	7,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	140	6,90	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	6,80	0,01	0,04	0,03	0,05	0,01	0,00	0,00	141	6,70	0,01	0,04	0,03	0,01	0,01	0,00
16	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	142	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	7,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	143	6,90	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
24	6,80	0,01	0,07	0,02	0,11	0,01	0,00	0,00	144	6,70	0,01	0,07	0,02	0,01	0,01	0,00
23	6,54	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	145	6,50	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
63	7,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	146	6,90	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
31	6,80	0,01	0,07	0,03	0,12	0,01	0,00	0,00	147	6,70	0,01	0,07	0,03	0,01	0,00	0,00
30	6,54	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	148	6,50	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
65	7,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	149	6,90	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	6,80	0,01	0,04	0,03	0,06	0,00	0,01	0,00	150	6,70	0,01	0,04	0,03	0,01	0,00	0,00
37	6,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	151	6,50	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
67	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	152	6,90	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
45	6,80	0,00	0,04	0,01	0,09	0,00	0,00	0,00	153	6,70	0,00	0,04	0,01	0,01	0,00	0,00
44	6,54	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	154	6,50	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
14	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	21	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
21	6,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	28	6,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00
28	6,40	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	35	6,40	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
35	6,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,01	0,00	42	6,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00
42	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	49	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
15	7,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	22	7,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00
22	7,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	29	7,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
29	7,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	36	7,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00
59	7,00	0,00	0,00	0,0												

CARATT. MEDIA QUAD.: SISMA 90°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
65	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	67	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
137	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	140	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
140	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	143	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
143	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
146	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	149	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
149	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	6,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
138	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	141	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
141	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	144	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
144	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	147	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
147	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	150	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
150	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	153	6,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
63	7,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	65	7,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00
58	6,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	60	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
60	6,40	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	62	6,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00
62	6,40	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	64	6,40	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
64	6,40	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	66	6,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00
66	6,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	68	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
74	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	75	5,80	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
75	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	76	5,80	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00
76	5,80	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	77	5,80	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00
78	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	77	5,80	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00
78	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	79	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
81	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	5,80	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
82	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	83	5,80	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00
83	5,80	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	84	5,80	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00
84	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	85	5,80	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00
85	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	86	5,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	6,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	120	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
120	6,70	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	8	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
15	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	117	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
117	6,70	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	21	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
57	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	141	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
141	6,70	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	58	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
60	6,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	138	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
138	6,70	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	59	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
43	7,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	129	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
129	6,70	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	49	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
42	6,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	132	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
132	6,70	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	36	7,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
65	7,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	153	6,70	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
153	6,70	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	66	6,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
68	6,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	150	6,70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
150	6,70	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	67	7,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00

- SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI**

Tratto	: <i>Le aste adiacenti a setti e piastre vengono suddivise in sottoelementi per garantire la congruenza. Il numero di "TRATTO" identifica la posizione sequenziale del sottoelemento attuale a partire dall'estremo iniziale</i>
Filo in.	: <i>Filo iniziale</i>
Filo fin.	: <i>Filo finale</i>

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun estremo dell'asta:

Alt.	: <i>Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccato di fondazione</i>
Sx	: <i>Spostamento lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta</i>
Sy	: <i>Spostamento lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta</i>
Sz	: <i>Spostamento assiale</i>
Rx	: <i>Rotazione agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta</i>
Ry	: <i>Rotazione agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta</i>
Rz	: <i>Rotazione torcente dell'asta (agente con asse vettore parallelo all'asse 'Z' locale)</i>

- SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA SHELL**

SISTEMA DI RIFERIMENTO LOCALE (s.r.l.): *Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è così definito:*

Origine	: <i>I° punto di inserimento dello shell</i>
Asse 1	: <i>Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo</i>
Piano12	: <i>Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento</i>
Asse 2	: <i>Asse Y nel s.r.l., ottenuto nel piano 12 con una rotazione antioraria di 90° dell'asse X intorno al punto origine, in modo che l'asse I-II si sovrapponga all'asse I-III con un angolo < 180°</i>
Asse 3	: <i>Asse Z nel s.r.l., ortogonale al piano 12, in modo da formare una terna destra con gli assi 1 e 2</i>
Shell Nro	: <i>numero dell'elemento bidimensionale</i>
nodo N.ro	: <i>numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono riferite le tensioni S di lastra e M piastra</i>

Per ogni nodo dell'elemento bidimensionale:

Si	: <i>spostamento in direzione i, s.r.l</i>
Ri	: <i>rotazione con asse vettore i, s.r.l</i>

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 0° ASTE																	
Tra	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	
tto	Ino.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)	Fin.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)	
	9	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00006	0,0000	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000	
	10	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00007	0,0003	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	11	5,05	2,97	0,00	0,00	0,00000	0,00018	0,0000	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	
	12	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00007	0,0003	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	13	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00006	0,0000	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000	
	16	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	17	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	18	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000	18	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	
	19	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	20	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	23	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00003	0,0000	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	24	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	25	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000	25	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	
	26	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	27	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00003	0,0000	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	30	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00003	0,0000	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	31	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	32	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000	32	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	
	33	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	34	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00003	0,0000	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	37	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	38	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	39	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000	39	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	
	40	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	41	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	44	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00006	0,0000	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000	
	45	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00007	0,0003	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	46	5,05	2,97	0,00	0,00	0,00000	0,00018	0,0000	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	
	47	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00007	0,0003	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	
	48	6,54	1,09	0,02	0,00	0,00000	0,00006	0,0000	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000	
	10	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00007	0,00030	0,0000	17	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00021	0,0000	
	17	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00021	0,0000	24	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000	
	24	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000	31	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000	
	31	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000	38	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00022	0,0000	
	38	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00022	0,0000	45	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00007	0,00030	0,0000	
	70	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000	46	5,05	2,97	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0002	
	72	5,05	1,90	0,01	0,00	0,00000	0,00044	0,0000	47	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00030	0,0001	
	47	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00007	0,00030	0,0000	40	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00022	0,0000	
	40	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00022	0,0000	33	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000	
	33	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000	26	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000	
	26	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00005	0,00022	0,0000	19	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00021	0,0000	
	19	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00004	0,00021	0,0000	12	5,05	0,00	0,00	1,12	0,00007	0,00030	0,0000	
	94	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000	11	5,05	2,97	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0002	
	96	5,05	1,90	0,00	0,00	0,00000	0,00044	0,0000	12	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00030	0,0001	
	98	5,05	2,67	0,00	0,00	0,00000	0,00027	0,0000	18	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	
	100	5,05	1,90	0,01	0,00	0,00000	0,00041	0,0000	19	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00021	0,0000	
	102	5,05	2,68	0,00	0,00	0,00000	0,00027	0,0000	25	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	
	104	5,05	1,90	0,00	0,00	0,00000	0,00041	0,0000	26	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00022	0,0000	
	106	5,05	2,68	0,00	0,00	0,00000	0,00027	0,0000	32	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	
	108	5,05	1,90	0,00	0,00	0,00000	0,00041	0,0000	33	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00022	0,0000	
	110	5,05	2,68	0,00	0,00	0,00000	0,00027	0,0000	39	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	
	112	5,05	1,90	0,01	0,00	0,00000	0,00041	0,0000	40	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00022	0,0000	
	11	5,05	0,00	0,00	2,97	0,00018	0,00000	0,0000	18	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000	
	18	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000	25	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000	
	25	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000	32	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000	
	32	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000	39	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000	
	39	5,05	0,00	0,00	2,98	0,00012	0,00000	0,0000	46	5,05	0,00	0,00	2,97	0,00018	0,00000	0,0000	
	10	6,80	1,19	0,02	0,00	0,00001	0,00001	0,0000	10	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00007	0,0003	
	11	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00009	0,0000	11	5,05	2,97	0,00	0,00	0,00000	0,00018	0,0000	
	12	6,80	1,19	0,02	0,00	0,00001	0,00001	0,0000	12	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00007	0,0003	
	17	6,80	1,19	0,02	0,00	0,00001	0,00001	0,0000	17	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002	
	18	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00008	0,0000	18	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000	
	19	6,80	1,19	0,02	0,00	0,00001	0,00001	0,0000	19	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002	
	24	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	24	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002	
	25	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00007	0,0000	25	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000	
	26	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	26	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002	
	31	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	31	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002	
	32	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00007	0,0000	32	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000	
	33	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,0000	33	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0002	
	38	6,80	1,19	0,02	0,00	0,00001	0,00001	0,0000	38	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002	
	39	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00008	0,0000	39	5,05	2,98	0,00	0,00	0,00000	0,00012	0,0000	
	40	6,80	1,19	0,02	0,00	0,00001	0,00001	0,0000	40	5,05	1,12	0,00	0,00	0,00001	0,00004	0,0002	
	45	6,80	1,19	0													

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 0° ASTE																															
Tra	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz															
tto	In.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)	Fin.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)															
131	6,90	1,22	0,01	0,02	0,00001	0,00003	0,0000	47	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	132	6,70	1,19	0,01	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	48	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0001
133	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00003	0,0000	49	6,40	1,17	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	137	6,90	1,22	0,01	0,02	0,00001	0,00003	0,0000	10	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000
138	6,70	1,19	0,01	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	9	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0001	139	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00003	0,0000	58	6,40	1,17	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000
140	6,90	1,22	0,02	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	17	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	141	6,70	1,19	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	16	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0000
142	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000	60	6,40	1,17	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000	143	6,90	1,22	0,01	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	24	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000
144	6,70	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0000	23	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000	145	6,50	1,10	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000	62	6,40	1,17	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000
146	6,90	1,22	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	31	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	147	6,70	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0000	30	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000
148	6,50	1,10	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000	64	6,40	1,17	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000	149	6,90	1,22	0,02	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	38	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000
150	6,70	1,19	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	37	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0000	151	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000	66	6,40	1,17	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000
152	6,90	1,22	0,01	0,02	0,00001	0,00003	0,0000	45	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	153	6,70	1,19	0,01	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	44	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0001
154	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00003	0,0000	68	6,40	1,17	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	10	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	24	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
17	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	17	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	24	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	31	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
31	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	38	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	38	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	45	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
38	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	45	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	9	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00006	0,00001	0,0000	16	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000
9	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00006	0,00001	0,0000	16	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000	16	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000	23	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000
16	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000	23	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000	23	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000	30	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000
23	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000	30	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000	30	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000	37	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000
30	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000	37	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000	37	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000	44	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00006	0,00001	0,0000
37	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000	44	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00006	0,00001	0,0000	13	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00006	0,00001	0,0000	27	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000
13	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00006	0,00001	0,0000	20	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000	20	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000	27	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000
34	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000	34	6,54	0,00	0,00	1,09	0,00003	0,00000	0,0000	41	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000	48	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00006	0,00001	0,0000
41	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00002	0,00000	0,0000	48	6,54	0,02	0,00	1,09	0,00006	0,00001	0,0000	12	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	19	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
12	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	19	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	19	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	26	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
19	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	26	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	26	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	33	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
26	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	33	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	33	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	40	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
33	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	40	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	40	6,80	0,00	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	47	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000
40	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	47	6,80	0,02	0,00	1,19	0,00001	0,00002	0,0000	11	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00009	0,00000	0,0000	18	5,80	0,00	0,00	3,06	0,00007	0,00000	0,0000
11	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00009	0,00000	0,0000	18	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00008	0,00000	0,0000	18	5,80	0,00	0,00	3,06	0,00007	0,00000	0,0000	25	5,80	0,00	0,00	3,06	0,00007	0,00000	0,0000
18	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00008	0,00000	0,0000	25	5,80	0,00	0,00	3,06	0,00007	0,00000	0,0000	25	5,80	0,00	0,00	3,06	0,00007	0,00000	0,0000	32	5,80	0,00	0,00	3,06	0,00007	0,00000	0,0000
25	5,80	0,00	0,00	3,06	0,00007	0,00000	0,0000	32	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00008	0,00000	0,0000	32	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00008	0,00000	0,0000	39	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00008	0,00000	0,0000
32	5,80	0,00	0,00	3,06	0,00007	0,00000	0,0000	39	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00008	0,00000	0,0000	39	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00008	0,00000	0,0000	46	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00008	0,00000	0,0000
39	5,80	0,00	0,00	3,07	0,00008	0,00000	0,0000	46	5,80	0,00	0,00	3,08	0,00010	0,00000	0,0000	46	5,80	0,00	0,00	3,08	0,00010	0,00000	0,0000	79	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00038	0,0000
46	5,80	3,08	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	79	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00038	0,0000	46	5,80	3,08	0,00	0,00	0,00000	0,00038	0,0000	86	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00038	0,0000
46	5,80	3,08	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	86	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00038	0,0000	39	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00028	0,0000	85	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00028	0,0000
39	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	85	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00028	0,0000	39	5,80	3,07	0,00	0,00	0,00000	0,00028	0,0000	78	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00028	0,0000
32	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	77	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000	32	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000	77	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000
32	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	84	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000	25	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000	84	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000
25	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	83	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000	25	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000	83	5,80	3,77	0,00	0,00	0,00000	0,00029	0,0000
25	5,80	3,06	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	76	5,80	3,77	0,00	0,																			

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 0°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz
tto	In.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)	Fin.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)
96	5,05	0,00	0,00	1,90	0,00000	0,00044	0,0000	100	5,05	0,00	0,01	1,90	0,00000	0,00041	0,0000	100
104	5,05	0,00	0,00	1,90	0,00000	0,00041	0,0000	100	5,05	0,00	0,01	1,90	0,00000	0,00041	0,0000	100
104	5,05	0,00	0,00	1,90	0,00000	0,00041	0,0000	108	5,05	0,00	0,00	1,90	0,00000	0,00041	0,0000	108
108	5,05	0,00	0,00	1,90	0,00000	0,00041	0,0000	112	5,05	0,00	0,01	1,90	0,00000	0,00041	0,0000	112
112	5,05	0,00	0,01	1,90	0,00000	0,00041	0,0000	72	5,05	0,00	0,01	1,90	0,00000	0,00044	0,0000	72
111	5,05	0,00	0,00	2,68	0,00000	0,00027	0,0000	71	5,05	0,00	0,00	2,67	0,00000	0,00029	0,0000	71
103	5,05	0,00	0,00	2,68	0,00000	0,00027	0,0000	107	5,05	0,00	0,00	2,68	0,00000	0,00027	0,0000	107
107	5,05	0,00	0,00	2,68	0,00000	0,00027	0,0000	111	5,05	0,00	0,00	2,68	0,00000	0,00027	0,0000	111
99	5,05	0,00	0,00	2,67	0,00000	0,00027	0,0000	103	5,05	0,00	0,00	2,68	0,00000	0,00027	0,0000	103
95	5,05	0,00	0,00	2,67	0,00000	0,00029	0,0000	99	5,05	0,00	0,00	2,67	0,00000	0,00027	0,0000	99
8	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	116	6,90	1,22	0,01	0,02	0,00001	0,00003	0,0000	116
12	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	117	6,70	1,19	0,01	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	117
13	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0001	118	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00003	0,0000	118
15	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	119	6,90	1,22	0,02	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	119
19	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	120	6,70	1,19	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	120
20	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00000	0,0000	121	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000	121
22	7,00	1,23	0,01	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	122	6,90	1,22	0,01	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	122
26	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	123	6,70	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0000	123
27	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000	124	6,50	1,10	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000	124
29	7,00	1,23	0,01	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	125	6,90	1,22	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	125
33	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	126	6,70	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0000	126
34	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000	127	6,50	1,10	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000	127
36	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	128	6,90	1,22	0,02	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	128
40	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	129	6,70	1,19	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	129
41	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00000	0,0000	130	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000	130
43	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	131	6,90	1,22	0,01	0,02	0,00001	0,00003	0,0000	131
47	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	132	6,70	1,19	0,01	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	132
48	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0001	133	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00003	0,0000	133
57	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	137	6,90	1,22	0,01	0,02	0,00001	0,00003	0,0000	137
10	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	138	6,70	1,19	0,01	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	138
9	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0001	139	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00003	0,0000	139
59	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	140	6,90	1,22	0,02	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	140
17	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	141	6,70	1,19	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	141
16	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00000	0,0000	142	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000	142
61	7,00	1,23	0,01	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	143	6,90	1,22	0,01	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	143
24	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	144	6,70	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0000	144
23	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000	145	6,50	1,10	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000	145
63	7,00	1,23	0,01	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	146	6,90	1,22	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	146
31	6,80	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0000	147	6,70	1,19	0,00	0,00	0,00000	0,00005	0,0000	147
30	6,54	1,09	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0000	148	6,50	1,10	0,00	0,00	0,00000	0,00004	0,0000	148
65	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	149	6,90	1,22	0,02	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	149
38	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	150	6,70	1,19	0,00	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	150
37	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00000	0,0000	151	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00004	0,0000	151
67	7,00	1,22	0,03	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	152	6,90	1,22	0,01	0,02	0,00001	0,00003	0,0000	152
45	6,80	1,19	0,00	0,02	0,00001	0,00002	0,0000	153	6,70	1,19	0,01	0,02	0,00000	0,00005	0,0000	153
44	6,54	1,09	0,00	0,02	0,00000	0,00001	0,0001	154	6,50	1,10	0,00	0,02	0,00000	0,00003	0,0000	154
14	6,40	0,02	0,00	1,17	0,00000	0,00005	0,0000	21	6,40	0,02	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000	21
21	6,40	0,02	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000	28	6,40	0,00	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000	28
28	6,40	0,00	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000	35	6,40	0,00	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000	35
35	6,40	0,00	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000	42	6,40	0,02	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000	42
42	6,40	0,02	0,00	1,17	0,00000	0,00004	0,0000	49	6,40	0,02	0,00	1,17	0,00000	0,00005	0,0000	49
15	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	22	7,00	0,00	0,01	1,23	0,00000	0,00002	0,0000	22
22	7,00	0,00	0,01	1,23	0,00000	0,00002	0,0000	29	7,00	0,00	0,01	1,23	0,00000	0,00002	0,0000	29
29	7,00	0,00	0,01	1,23	0,00000	0,00002	0,0000	36	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	36
59	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	61	7,00	0,00	0,01	1,23	0,00000	0,00002	0,0000	61
61	7,00	0,00	0,01	1,23	0,00000	0,00002	0,0000	63	7,00	0,00	0,01	1,23	0,00000	0,00002	0,0000	63
117	6,70	0,02	0,01	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	120	6,70	0,02	0,01	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	120
120	6,70	0,02	0,01	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	123	6,70	0,00	0,00	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	123
123	6,70	0,00	0,00	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	126	6,70	0,00	0,00	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	126
126	6,70	0,00	0,00	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	129	6,70	0,02	0,01	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	129
129	6,70	0,02	0,01	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	132	6,70	0,02	0,01	1,19	0,00000	0,00005	0,0000	132
116	6,90	0,02	0,01	1,22	0,00001	0,00003	0,0000	119	6,90	0,02	0,02	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	119
119	6,90	0,02	0,02	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	122	6,90	0,00	0,01	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	122
122	6,90	0,00	0,01	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	125	6,90	0,00	0,00	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	125
125	6,90	0,00	0,00	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	128	6,90	0,02	0,02	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	128
128	6,90	0,02	0,02	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	131	6,90	0,02	0,01	1,22	0,00001	0,00003	0,0000	131
8	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00001	0,00002	0,0000	15	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	15
36	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	43	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00001	0,00002	0,0000	43
57	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00001	0,00002	0,0000	59	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	59
65	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00000	0,00002	0,0000	67	7,00	0,02	0,03	1,22	0,00001	0,00002	0,0000	67
137	6,90	0,02	0,01	1,22	0,00001	0,0										

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 0°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz
tto	In.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)	Fin.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)
82	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00028	0,0000	83	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00029	0,0000	0,0000
83	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00029	0,0000	84	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00028	0,0000	0,0000
84	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00028	0,0000	85	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00038	0,0000	0,0000
85	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00005	0,0000	86	5,80	0,00	0,00	3,77	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
14	6,40	0,70	0,03	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	120	6,70	0,73	0,04	0,94	0,00000	0,00002	0,0000	0,0000
120	6,70	0,73	0,03	0,94	0,00000	0,00002	0,0000	8	7,00	0,77	0,02	0,95	0,00001	0,00005	0,0000	0,0000
15	7,00	0,77	0,03	0,95	0,00001	0,00002	0,0000	117	6,70	0,73	0,03	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
117	6,70	0,73	0,04	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	21	6,40	0,70	0,03	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
57	7,00	0,77	0,02	0,95	0,00001	0,00002	0,0000	141	6,70	0,73	0,03	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
141	6,70	0,73	0,04	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	58	6,40	0,70	0,03	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
60	6,40	0,70	0,03	0,94	0,00000	0,00004	0,0000	138	6,70	0,73	0,04	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
138	6,70	0,73	0,03	0,94	0,00000	0,00005	0,0000	59	7,00	0,77	0,03	0,95	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
43	7,00	0,76	0,02	0,96	0,00001	0,00002	0,0000	129	6,70	0,72	0,03	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
129	6,70	0,72	0,04	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	49	6,40	0,68	0,03	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
42	6,40	0,68	0,03	0,95	0,00000	0,00004	0,0000	132	6,70	0,72	0,04	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
132	6,70	0,72	0,03	0,96	0,00000	0,00005	0,0000	36	7,00	0,76	0,03	0,96	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
65	7,00	0,76	0,03	0,96	0,00001	0,00002	0,0000	153	6,70	0,72	0,03	0,96	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
153	6,70	0,72	0,04	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	66	6,40	0,68	0,03	0,95	0,00000	0,00004	0,0000	0,0000
68	6,40	0,68	0,03	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	150	6,70	0,72	0,04	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	0,0000
150	6,70	0,72	0,03	0,95	0,00000	0,00005	0,0000	67	7,00	0,76	0,02	0,96	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 90°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)	Filo Fin.	Alt. (m)	Sx (mm)	Sy (mm)	Sz (mm)	Rx (rad)	Ry (rad)	Rz (rad)
	9	6,54	0,04	0,69	0,00	0,00005	0,00000	0,0000	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	10	5,05	0,01	0,59	0,00	0,00008	0,00000	0,0000	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	11	5,05	0,00	0,59	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	12	5,05	0,01	0,59	0,00	0,00008	0,00000	0,0000	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	13	6,54	0,04	0,69	0,00	0,00005	0,00000	0,0000	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	16	6,54	0,04	0,71	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	17	5,05	0,01	0,65	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	18	5,05	0,00	0,66	0,00	0,00009	0,00000	0,0000	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	19	5,05	0,01	0,65	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	20	6,54	0,04	0,71	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	23	6,54	0,04	1,31	0,00	0,00011	0,00000	0,0000	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	24	5,05	0,01	1,18	0,00	0,00012	0,00000	0,0000	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00002	0,00000	0,0000
	25	5,05	0,00	1,18	0,00	0,00015	0,00000	0,0000	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00002	0,00000	0,0000
	26	5,05	0,01	1,18	0,00	0,00012	0,00000	0,0000	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00002	0,00000	0,0000
	27	6,54	0,04	1,31	0,00	0,00011	0,00000	0,0000	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	30	6,54	0,04	1,36	0,00	0,00011	0,00000	0,0000	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	31	5,05	0,01	1,23	0,00	0,00013	0,00000	0,0000	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00002	0,00000	0,0000
	32	5,05	0,00	1,23	0,00	0,00016	0,00000	0,0000	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00002	0,00000	0,0000
	33	5,05	0,01	1,23	0,00	0,00013	0,00000	0,0000	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00002	0,00000	0,0000
	34	6,54	0,04	1,36	0,00	0,00011	0,00000	0,0000	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	37	6,54	0,04	0,77	0,00	0,00007	0,00000	0,0000	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	38	5,05	0,01	0,71	0,00	0,00007	0,00000	0,0000	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	39	5,05	0,00	0,71	0,00	0,00010	0,00000	0,0000	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	40	5,05	0,01	0,71	0,00	0,00007	0,00000	0,0000	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	41	6,54	0,04	0,77	0,00	0,00007	0,00000	0,0000	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	44	6,54	0,04	0,74	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	45	5,05	0,01	0,64	0,00	0,00008	0,00000	0,0000	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	46	5,05	0,00	0,64	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	47	5,05	0,01	0,64	0,00	0,00008	0,00000	0,0000	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	48	6,54	0,04	0,74	0,00	0,00006	0,00000	0,0000	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00001	0,00000	0,0000
	10	5,05	0,59	0,00	0,01	0,00000	0,00001	0,0001	17	5,05	0,65	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	17	5,05	0,65	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	24	5,05	1,18	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	24	5,05	1,18	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	31	5,05	1,23	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	31	5,05	1,23	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	38	5,05	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	38	5,05	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	45	5,05	0,64	0,00	0,01	0,00000	0,00000	0,0001
	70	5,05	0,01	0,03	0,64	0,00003	0,00000	0,0000	46	5,05	0,00	0,00	0,64	0,00006	0,00000	0,0000
	72	5,05	0,01	0,05	0,64	0,00002	0,00000	0,0000	47	5,05	0,01	0,00	0,64	0,00008	0,00000	0,0000
	47	5,05	0,64	0,00	0,01	0,00000	0,00000	0,0001	40	5,05	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	40	5,05	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	33	5,05	1,23	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	33	5,05	1,23	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	26	5,05	1,18	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	26	5,05	1,18	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	19	5,05	0,65	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001
	19	5,05	0,65	0,00	0,01	0,00000	0,00004	0,0001	12	5,05	0,59	0,00	0,01	0,00000	0,00001	0,0001
	94	5,05	0,01	0,02	0,59	0,00003	0,00000	0,0000	11	5,05	0,00	0,00	0,59	0,00006	0,00000	0,0000
	96	5,05	0,01	0,05	0,59	0,00002	0,00000	0,0000	12	5,05	0,01	0,00	0,59	0,00008	0,00001	0,0000
	98	5,05	0,01	0,07	0,65	0,00002	0,00001	0,0000	18	5,05	0,00	0,00	0,66	0,00009	0,00002	0,0000
	100	5,05	0,01	0,02	0,65	0,00003	0,00001	0,0000	19	5,05	0,01	0,00	0,65	0,00006	0,00004	0,0000
	102	5,05	0,01	0,10	1,18	0,00004	0,00001	0,0000	25	5,05	0,00	0,00	1,18	0,00015	0,00003	0,0000
	104	5,05	0,01	0,05	1,18	0,00005	0,00001	0,0000	26	5,05	0,01	0,00	1,18	0,00012	0,00004	0,0000
	106	5,05	0,01	0,10	1,23	0,00004	0,00001	0,0000	32	5,05	0,00	0,00	1,23	0,00016	0,00002	0,0000
	108	5,05	0,01	0,05	1,23	0,00006	0,00001	0,0000	33	5,05	0,01	0,00	1,23	0,00013	0,00004	0,0000
	110	5,05	0,01	0,07	0,71	0,00002	0,00001	0,0000	39	5,05	0,00	0,00	0,71	0,00010	0,00002	0,0000
	112	5,05	0,01	0,03	0,71	0,00003	0,00001	0,0000	40	5,05	0,01	0,00	0,71	0,00007	0,00004	0,0000
	11	5,05	0,59	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001	18	5,05	0,66	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0001
	18	5,05	0,66	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0001	25	5,05	1,18	0,00	0,00	0,00000	0,00003	0,0001
	25	5,05	1,18	0,00	0,00	0,00000	0,00003	0,0001	32	5,05	1,23	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0002
	32	5,05	1,23	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0002	39	5,05	0,71	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0001
	39	5,05	0,71	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,0001	46	5,05	0,64	0,00	0,00	0,00000	0,00000	0,0001
	10	6,80	0,01	0,69	0,00	0,00003	0,00000	0,0000	10	5,05	0,01	0,59	0,00	0,00008	0,00000	0,0000
	11	5,80	0,00	0,64	0,00	0,00007	0,00000	0,0000	11	5,05	0,00	0,59	0,00	0,00006	0,00000	0,0000
	12	6,80	0,01	0,69	0,00	0,00003	0,00000	0,0000	12	5,05	0,01	0,59	0,00	0,00008	0,00000	0,0000
	17	6,80	0,01	0,71	0,00	0,00001	0,00000	0,0000	17	5,05	0,01	0,65	0,00	0,00006	0,00000	0,0000
	18	5,80	0,00	0,74	0,00	0,00013	0,00000	0,0000	18	5,05	0,00	0,66	0,00	0,00009	0,00000	0,0000
	19	6,80	0,01	0,71	0,00	0,00001	0,00000	0,0000	19	5,05	0,01	0,65	0,00	0,00006	0,00000	0,0000
	24	6,80	0,01	1,31	0,00	0,00002	0,00000	0,0000	24	5,05	0,01	1,18	0,00	0,00012	0,00000	0,0000
	25	5,80	0,00	1,31	0,00	0,00020	0,00000	0,0000	25	5,05	0,00	1,18	0,00	0,00015	0,00000	0,0000
	26	6,80	0,01	1,31	0,00	0,00002	0,00000	0,0000	26	5,05	0,01	1,18	0,00	0,00012	0,00000	0,0000
	31	6,80	0,01	1,36	0,00	0,00002	0,00000	0,0000	31	5,05	0,01	1,23	0,00	0,00013	0,00000	0,0000

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 90°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz
tto	In.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)	Fin.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)
32	5,80	0,00	1,37	0,00	0,00021	0,00000	0,00000	0,00000	32	5,05	0,00	1,23	0,00	0,00016	0,00000	0,00000
33	6,80	0,01	1,36	0,00	0,00002	0,00000	0,00000	0,00000	33	5,05	0,01	1,23	0,00	0,00013	0,00000	0,00000
38	6,80	0,01	0,77	0,00	0,00001	0,00000	0,00000	0,00000	38	5,05	0,01	0,71	0,00	0,00007	0,00000	0,00000
39	5,80	0,00	0,80	0,00	0,00014	0,00000	0,00000	0,00000	39	5,05	0,00	0,71	0,00	0,00010	0,00000	0,00000
40	6,80	0,01	0,77	0,00	0,00001	0,00000	0,00000	0,00000	40	5,05	0,01	0,71	0,00	0,00007	0,00000	0,00000
45	6,80	0,01	0,74	0,00	0,00003	0,00000	0,00000	0,00000	45	5,05	0,01	0,64	0,00	0,00008	0,00000	0,00000
46	5,80	0,00	0,69	0,00	0,00008	0,00000	0,00000	0,00000	46	5,05	0,00	0,64	0,00	0,00006	0,00000	0,00000
47	6,80	0,01	0,74	0,00	0,00003	0,00000	0,00000	0,00000	47	5,05	0,01	0,64	0,00	0,00008	0,00000	0,00000
116	6,90	0,03	0,09	0,69	0,00003	0,00001	0,00000	0,00000	12	6,80	0,01	0,04	0,69	0,00003	0,00001	0,00000
117	6,70	0,01	0,05	0,69	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	13	6,54	0,04	0,04	0,69	0,00005	0,00001	0,00000
118	6,50	0,05	0,00	0,69	0,00005	0,00001	0,00000	0,00000	14	6,40	0,06	0,10	0,69	0,00005	0,00001	0,00000
119	6,90	0,03	0,05	0,71	0,00001	0,00001	0,00000	0,00000	19	6,80	0,01	0,04	0,71	0,00001	0,00002	0,00000
120	6,70	0,01	0,07	0,71	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	20	6,54	0,04	0,04	0,71	0,00006	0,00002	0,00000
121	6,50	0,04	0,01	0,71	0,00006	0,00001	0,00000	0,00000	21	6,40	0,06	0,12	0,71	0,00006	0,00002	0,00000
122	6,90	0,03	0,11	1,30	0,00002	0,00000	0,00000	0,00000	26	6,80	0,01	0,07	1,30	0,00002	0,00002	0,00000
123	6,70	0,01	0,11	1,30	0,00004	0,00001	0,00000	0,00000	27	6,54	0,04	0,08	1,30	0,00011	0,00002	0,00000
124	6,50	0,04	0,01	1,30	0,00011	0,00002	0,00000	0,00000	28	6,40	0,06	0,20	1,30	0,00011	0,00002	0,00000
125	6,90	0,03	0,12	1,36	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	33	6,80	0,01	0,07	1,36	0,00002	0,00003	0,00000
126	6,70	0,01	0,12	1,36	0,00004	0,00002	0,00000	0,00000	34	6,54	0,04	0,08	1,36	0,00011	0,00003	0,00000
127	6,50	0,06	0,01	1,36	0,00011	0,00001	0,00000	0,00000	35	6,40	0,07	0,21	1,36	0,00011	0,00003	0,00000
128	6,90	0,03	0,06	0,77	0,00001	0,00001	0,00000	0,00000	40	6,80	0,01	0,04	0,77	0,00001	0,00003	0,00000
129	6,70	0,01	0,07	0,77	0,00002	0,00002	0,00000	0,00000	41	6,54	0,04	0,04	0,77	0,00007	0,00003	0,00000
130	6,50	0,06	0,01	0,77	0,00007	0,00001	0,00000	0,00000	42	6,40	0,07	0,13	0,77	0,00007	0,00003	0,00000
131	6,90	0,03	0,09	0,74	0,00003	0,00001	0,00000	0,00000	47	6,80	0,01	0,04	0,74	0,00003	0,00001	0,00000
132	6,70	0,01	0,05	0,74	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	48	6,54	0,04	0,04	0,74	0,00006	0,00001	0,00000
133	6,50	0,05	0,00	0,74	0,00006	0,00001	0,00000	0,00000	49	6,40	0,07	0,10	0,74	0,00006	0,00001	0,00000
137	6,90	0,03	0,09	0,69	0,00003	0,00001	0,00000	0,00000	10	6,80	0,01	0,04	0,69	0,00003	0,00001	0,00000
138	6,70	0,01	0,05	0,69	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	9	6,54	0,04	0,04	0,69	0,00005	0,00001	0,00000
139	6,50	0,05	0,00	0,69	0,00005	0,00001	0,00000	0,00000	58	6,40	0,06	0,10	0,69	0,00005	0,00001	0,00000
140	6,90	0,03	0,05	0,71	0,00001	0,00001	0,00000	0,00000	17	6,80	0,01	0,04	0,71	0,00001	0,00002	0,00000
141	6,70	0,01	0,07	0,71	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	16	6,54	0,04	0,04	0,71	0,00006	0,00002	0,00000
142	6,50	0,04	0,01	0,71	0,00006	0,00001	0,00000	0,00000	60	6,40	0,06	0,12	0,71	0,00006	0,00002	0,00000
143	6,90	0,03	0,11	1,30	0,00002	0,00000	0,00000	0,00000	24	6,80	0,01	0,07	1,30	0,00002	0,00002	0,00000
144	6,70	0,01	0,11	1,30	0,00004	0,00001	0,00000	0,00000	23	6,54	0,04	0,08	1,30	0,00011	0,00002	0,00000
145	6,50	0,04	0,01	1,30	0,00011	0,00002	0,00000	0,00000	62	6,40	0,06	0,20	1,30	0,00011	0,00002	0,00000
146	6,90	0,03	0,12	1,36	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	31	6,80	0,01	0,07	1,36	0,00002	0,00003	0,00000
147	6,70	0,01	0,12	1,36	0,00004	0,00002	0,00000	0,00000	30	6,54	0,04	0,08	1,36	0,00011	0,00003	0,00000
148	6,50	0,06	0,01	1,36	0,00011	0,00001	0,00000	0,00000	64	6,40	0,07	0,21	1,36	0,00011	0,00003	0,00000
149	6,90	0,03	0,06	0,77	0,00001	0,00001	0,00000	0,00000	38	6,80	0,01	0,04	0,77	0,00001	0,00003	0,00000
150	6,70	0,01	0,07	0,77	0,00002	0,00002	0,00000	0,00000	37	6,54	0,04	0,04	0,77	0,00007	0,00003	0,00000
151	6,50	0,06	0,01	0,77	0,00007	0,00001	0,00000	0,00000	66	6,40	0,07	0,13	0,77	0,00007	0,00003	0,00000
152	6,90	0,03	0,09	0,74	0,00003	0,00001	0,00000	0,00000	45	6,80	0,01	0,04	0,74	0,00003	0,00001	0,00000
153	6,70	0,01	0,05	0,74	0,00002	0,00001	0,00000	0,00000	44	6,54	0,04	0,04	0,74	0,00006	0,00001	0,00000
154	6,50	0,05	0,00	0,74	0,00006	0,00001	0,00000	0,00000	68	6,40	0,07	0,10	0,74	0,00006	0,00001	0,00000
10	6,80	0,69	0,00	0,01	0,00000	0,00001	0,00000	0,00000	17	6,80	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000
17	6,80	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000	0,00000	24	6,80	1,31	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000
24	6,80	1,31	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000	0,00000	31	6,80	1,36	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000
31	6,80	1,36	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000	0,00000	38	6,80	0,77	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000
38	6,80	0,77	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000	0,00000	45	6,80	0,74	0,00	0,01	0,00000	0,00001	0,00000
9	6,54	0,69	0,00	0,04	0,00000	0,00001	0,00001	0,00000	16	6,54	0,71	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001
16	6,54	0,71	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001	0,00000	23	6,54	1,31	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001
23	6,54	1,31	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001	0,00000	30	6,54	1,36	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001
30	6,54	1,36	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001	0,00000	37	6,54	0,77	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001
37	6,54	0,77	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001	0,00000	44	6,54	0,74	0,00	0,04	0,00000	0,00001	0,00001
13	6,54	0,69	0,00	0,04	0,00000	0,00001	0,00001	0,00000	20	6,54	0,71	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001
20	6,54	0,71	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001	0,00000	27	6,54	1,31	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001
27	6,54	1,31	0,00	0,04	0,00000	0,00002	0,00001	0,00000	34	6,54	1,36	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001
34	6,54	1,36	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001	0,00000	41	6,54	0,77	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001
41	6,54	0,77	0,00	0,04	0,00000	0,00003	0,00001	0,00000	48	6,54	0,74	0,00	0,04	0,00000	0,00001	0,00001
12	6,80	0,69	0,00	0,01	0,00000	0,00001	0,00000	0,00000	19	6,80	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000
19	6,80	0,71	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000	0,00000	26	6,80	1,31	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000
26	6,80	1,31	0,00	0,01	0,00000	0,00002	0,00000	0,00000	33	6,80	1,36	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000
33	6,80	1,36	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000	0,00000	40	6,80	0,77	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000
40	6,80	0,77	0,00	0,01	0,00000	0,00003	0,00000	0,00000	47	6,80	0,74	0,00	0,01	0,00000	0,00001	0,00000
11	5,80	0,64	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,00001	0,00000	18	5,80	0,74	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,00001
18	5,80	0,74	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,00001	0,00000	25	5,80	1,31	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,00002
25	5,80	1,31	0,00	0,00	0,00000	0,00001	0,00002	0,00000	32	5,80	1,37	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,00002
32	5,80	1,37	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,00002	0,00000	39	5,80	0,80	0,00	0,00	0,00000	0,00002	0,00001
39																

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 90°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz
tto	In.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)	Fin.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)
99	5,05	0,01	0,07	0,65	0,00002	0,00001	0,0000	100	5,05	0,01	0,02	0,65	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
24	5,05	0,01	0,00	1,18	0,00012	0,00004	0,0000	101	5,05	0,01	0,05	1,18	0,00005	0,00001	0,0000	0,0000
101	5,05	0,01	0,05	1,18	0,00005	0,00001	0,0000	102	5,05	0,01	0,10	1,18	0,00004	0,00001	0,0000	0,0000
25	5,05	0,00	0,00	1,18	0,00015	0,00003	0,0000	103	5,05	0,01	0,10	1,18	0,00004	0,00001	0,0000	0,0000
103	5,05	0,01	0,10	1,18	0,00004	0,00001	0,0000	104	5,05	0,01	0,05	1,18	0,00005	0,00001	0,0000	0,0000
31	5,05	0,01	0,00	1,23	0,00013	0,00004	0,0000	105	5,05	0,01	0,05	1,23	0,00006	0,00001	0,0000	0,0000
105	5,05	0,01	0,05	1,23	0,00006	0,00001	0,0000	106	5,05	0,01	0,10	1,23	0,00004	0,00001	0,0000	0,0000
32	5,05	0,00	0,00	1,23	0,00016	0,00002	0,0000	107	5,05	0,01	0,10	1,23	0,00004	0,00001	0,0000	0,0000
107	5,05	0,01	0,10	1,23	0,00004	0,00001	0,0000	108	5,05	0,01	0,05	1,23	0,00006	0,00001	0,0000	0,0000
38	5,05	0,01	0,00	0,71	0,00007	0,00004	0,0000	109	5,05	0,01	0,03	0,71	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
109	5,05	0,01	0,03	0,71	0,00003	0,00001	0,0000	110	5,05	0,01	0,07	0,71	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
39	5,05	0,00	0,00	0,71	0,00010	0,00002	0,0000	111	5,05	0,01	0,07	0,71	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
111	5,05	0,01	0,07	0,71	0,00002	0,00001	0,0000	112	5,05	0,01	0,03	0,71	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
69	5,05	0,64	0,05	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	109	5,05	0,71	0,03	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	0,0000
70	5,05	0,64	0,03	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	110	5,05	0,71	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
110	5,05	0,71	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	106	5,05	1,23	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
109	5,05	0,71	0,03	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	105	5,05	1,23	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	0,0001
105	5,05	1,23	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	101	5,05	1,18	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	0,0001
106	5,05	1,23	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	102	5,05	1,18	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	0,0000
102	5,05	1,18	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	98	5,05	0,65	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
101	5,05	1,18	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	97	5,05	0,65	0,02	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	0,0000
97	5,05	0,65	0,02	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	93	5,05	0,59	0,05	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	0,0000
94	5,05	0,59	0,02	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	98	5,05	0,65	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
96	5,05	0,59	0,05	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	100	5,05	0,65	0,02	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	0,0000
104	5,05	1,18	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	100	5,05	0,65	0,02	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	0,0000
104	5,05	1,18	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	108	5,05	1,23	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	0,0001
108	5,05	1,23	0,05	0,01	0,00001	0,00001	0,0001	112	5,05	0,71	0,03	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	0,0000
112	5,05	0,71	0,03	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	72	5,05	0,64	0,05	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	0,0000
111	5,05	0,71	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	71	5,05	0,64	0,03	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	0,0000
103	5,05	1,18	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	107	5,05	1,23	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
107	5,05	1,23	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	111	5,05	0,71	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
99	5,05	0,65	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	103	5,05	1,18	0,10	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
95	5,05	0,59	0,02	0,01	0,00001	0,00000	0,0000	99	5,05	0,65	0,07	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
8	7,00	0,04	0,14	0,69	0,00003	0,00001	0,0000	116	6,90	0,03	0,09	0,69	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
12	6,80	0,01	0,04	0,69	0,00003	0,00001	0,0000	117	6,70	0,01	0,05	0,69	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
13	6,54	0,04	0,03	0,69	0,00005	0,00001	0,0000	118	6,50	0,05	0,01	0,69	0,00005	0,00001	0,0000	0,0000
15	7,00	0,04	0,07	0,71	0,00001	0,00002	0,0000	119	6,90	0,03	0,05	0,71	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
19	6,80	0,01	0,04	0,71	0,00001	0,00002	0,0000	120	6,70	0,01	0,06	0,71	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
20	6,54	0,04	0,04	0,71	0,00006	0,00002	0,0000	121	6,50	0,04	0,01	0,71	0,00006	0,00001	0,0000	0,0000
22	7,00	0,04	0,16	1,30	0,00002	0,00002	0,0000	122	6,90	0,03	0,12	1,30	0,00002	0,00000	0,0000	0,0000
26	6,80	0,01	0,08	1,30	0,00002	0,00002	0,0000	123	6,70	0,01	0,11	1,30	0,00004	0,00001	0,0000	0,0000
27	6,54	0,04	0,07	1,30	0,00011	0,00002	0,0000	124	6,50	0,04	0,02	1,30	0,00011	0,00002	0,0000	0,0000
29	7,00	0,05	0,16	1,36	0,00003	0,00003	0,0000	125	6,90	0,03	0,12	1,36	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
33	6,80	0,01	0,08	1,36	0,00002	0,00003	0,0000	126	6,70	0,01	0,11	1,36	0,00004	0,00002	0,0000	0,0000
34	6,54	0,04	0,07	1,36	0,00011	0,00003	0,0000	127	6,50	0,06	0,02	1,36	0,00011	0,00001	0,0000	0,0000
36	7,00	0,05	0,08	0,77	0,00001	0,00003	0,0000	128	6,90	0,03	0,06	0,77	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
40	6,80	0,01	0,04	0,77	0,00001	0,00003	0,0000	129	6,70	0,01	0,07	0,77	0,00002	0,00002	0,0000	0,0000
41	6,54	0,04	0,04	0,77	0,00007	0,00003	0,0000	130	6,50	0,06	0,01	0,77	0,00007	0,00001	0,0000	0,0000
43	7,00	0,05	0,15	0,74	0,00003	0,00001	0,0000	131	6,90	0,03	0,09	0,74	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
47	6,80	0,01	0,04	0,74	0,00003	0,00001	0,0000	132	6,70	0,01	0,05	0,74	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
48	6,54	0,04	0,04	0,74	0,00006	0,00001	0,0000	133	6,50	0,05	0,01	0,74	0,00006	0,00001	0,0000	0,0000
57	7,00	0,04	0,14	0,69	0,00003	0,00001	0,0000	137	6,90	0,03	0,09	0,69	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
10	6,80	0,01	0,04	0,69	0,00003	0,00001	0,0000	138	6,70	0,01	0,05	0,69	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
9	6,54	0,04	0,03	0,69	0,00005	0,00001	0,0000	139	6,50	0,05	0,01	0,69	0,00005	0,00001	0,0000	0,0000
59	7,00	0,04	0,07	0,71	0,00001	0,00002	0,0000	140	6,90	0,03	0,05	0,71	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
17	6,80	0,01	0,04	0,71	0,00001	0,00002	0,0000	141	6,70	0,01	0,06	0,71	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
16	6,54	0,04	0,04	0,71	0,00006	0,00002	0,0000	142	6,50	0,04	0,01	0,71	0,00006	0,00001	0,0000	0,0000
61	7,00	0,04	0,16	1,30	0,00002	0,00002	0,0000	143	6,90	0,03	0,12	1,30	0,00002	0,00000	0,0000	0,0000
24	6,80	0,01	0,08	1,30	0,00002	0,00002	0,0000	144	6,70	0,01	0,11	1,30	0,00004	0,00001	0,0000	0,0000
23	6,54	0,04	0,07	1,30	0,00011	0,00002	0,0000	145	6,50	0,04	0,02	1,30	0,00011	0,00002	0,0000	0,0000
63	7,00	0,05	0,16	1,36	0,00003	0,00003	0,0000	146	6,90	0,03	0,12	1,36	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
31	6,80	0,01	0,08	1,36	0,00002	0,00003	0,0000	147	6,70	0,01	0,11	1,36	0,00004	0,00002	0,0000	0,0000
30	6,54	0,04	0,07	1,36	0,00011	0,00003	0,0000	148	6,50	0,06	0,02	1,36	0,00011	0,00001	0,0000	0,0000
65	7,00	0,05	0,08	0,77	0,00001	0,00003	0,0000	149	6,90	0,03	0,06	0,77	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
38	6,80	0,01	0,04	0,77	0,00001	0,00003	0,0000	150	6,70	0,01	0,07	0,77	0,00002	0,00002	0,0000	0,0000
37	6,54	0,04	0,04	0,77	0,00007	0,00003	0,0000	151	6,50	0,06	0,01	0,77	0,00007	0,00001	0,0000	0,0000
67	7,00	0,05	0,15	0,74	0,00003	0,00001	0,0000	152	6,90	0,03	0,09	0,74	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
45	6,80	0,01	0,04	0,74	0,00003	0,00001	0,0000	153	6,70	0,01	0,05	0,74	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
44	6,54	0,04	0,04	0,74	0,00006	0,00001	0,0000	154	6,50	0,05	0,01	0,74	0,00006	0,00001	0,0000	0,0000</

SPOST. MEDIA QUAD.: SISMA 90°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	Filo	Alt.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz
tto	In.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)	Fin.	(m)	(mm)	(mm)	(mm)	(rad)	(rad)	(rad)
65	7,00	0,77	0,05	0,05	0,00001	0,00003	0,0000	67	7,00	0,74	0,10	0,05	0,00002	0,00001	0,0000	0,0000
137	6,90	0,69	0,05	0,03	0,00001	0,00001	0,0000	140	6,90	0,71	0,02	0,03	0,00000	0,00001	0,0000	0,0000
140	6,90	0,71	0,02	0,03	0,00000	0,00001	0,0000	143	6,90	1,31	0,04	0,03	0,00001	0,00000	0,0000	0,0000
143	6,90	1,31	0,04	0,03	0,00001	0,00000	0,0000	146	6,90	1,37	0,04	0,03	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
146	6,90	1,37	0,04	0,03	0,00001	0,00001	0,0000	149	6,90	0,77	0,02	0,03	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
149	6,90	0,77	0,02	0,03	0,00001	0,00002	0,0000	152	6,90	0,74	0,05	0,03	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
138	6,70	0,69	0,01	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	141	6,70	0,71	0,02	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
141	6,70	0,71	0,02	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	144	6,70	1,31	0,03	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
144	6,70	1,31	0,03	0,01	0,00001	0,00001	0,0000	147	6,70	1,37	0,04	0,01	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
147	6,70	1,37	0,04	0,01	0,00001	0,00002	0,0000	150	6,70	0,77	0,03	0,01	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
150	6,70	0,77	0,03	0,01	0,00001	0,00002	0,0000	153	6,70	0,74	0,01	0,01	0,00000	0,00001	0,0000	0,0000
63	7,00	1,37	0,09	0,05	0,00001	0,00003	0,0000	65	7,00	0,77	0,05	0,05	0,00001	0,00003	0,0000	0,0000
58	6,40	0,68	0,14	0,06	0,00001	0,00001	0,0001	60	6,40	0,70	0,16	0,06	0,00002	0,00002	0,0001	0,0001
60	6,40	0,70	0,16	0,06	0,00002	0,00002	0,0001	62	6,40	1,29	0,28	0,06	0,00002	0,00002	0,0001	0,0001
62	6,40	1,29	0,28	0,06	0,00002	0,00002	0,0001	64	6,40	1,35	0,29	0,07	0,00002	0,00003	0,0001	0,0001
64	6,40	1,35	0,29	0,07	0,00002	0,00003	0,0001	66	6,40	0,76	0,17	0,07	0,00002	0,00003	0,0001	0,0001
66	6,40	0,76	0,17	0,07	0,00002	0,00003	0,0001	68	6,40	0,73	0,15	0,07	0,00001	0,00001	0,0001	0,0001
74	5,80	0,64	0,16	0,02	0,00003	0,00001	0,0001	75	5,80	0,74	0,29	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	0,0002
75	5,80	0,74	0,29	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	76	5,80	1,32	0,45	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	0,0002
76	5,80	1,32	0,45	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	77	5,80	1,37	0,47	0,02	0,00003	0,00004	0,0002	0,0002
78	5,80	0,80	0,31	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	77	5,80	1,37	0,47	0,02	0,00003	0,00004	0,0002	0,0002
78	5,80	0,80	0,31	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	79	5,80	0,69	0,17	0,02	0,00003	0,00001	0,0001	0,0001
81	5,80	0,64	0,16	0,02	0,00003	0,00001	0,0001	82	5,80	0,74	0,29	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	0,0002
82	5,80	0,74	0,29	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	83	5,80	1,32	0,45	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	0,0002
83	5,80	1,32	0,45	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	84	5,80	1,37	0,47	0,02	0,00003	0,00004	0,0002	0,0002
84	5,80	1,37	0,47	0,02	0,00003	0,00004	0,0002	85	5,80	0,80	0,31	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	0,0002
85	5,80	0,80	0,31	0,02	0,00004	0,00004	0,0002	86	5,80	0,69	0,17	0,02	0,00003	0,00001	0,0001	0,0001
14	6,40	0,55	0,12	0,42	0,00003	0,00001	0,0000	120	6,70	0,57	0,04	0,43	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
120	6,70	0,56	0,04	0,44	0,00001	0,00001	0,0000	8	7,00	0,54	0,11	0,43	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
15	7,00	0,57	0,05	0,44	0,00001	0,00002	0,0000	117	6,70	0,54	0,02	0,43	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
117	6,70	0,55	0,02	0,42	0,00001	0,00001	0,0000	21	6,40	0,57	0,14	0,43	0,00004	0,00002	0,0000	0,0000
57	7,00	0,54	0,11	0,43	0,00003	0,00001	0,0000	141	6,70	0,56	0,04	0,44	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
141	6,70	0,57	0,04	0,43	0,00001	0,00001	0,0000	58	6,40	0,55	0,12	0,42	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
60	6,40	0,57	0,14	0,43	0,00004	0,00002	0,0000	138	6,70	0,55	0,02	0,42	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
138	6,70	0,54	0,02	0,43	0,00001	0,00001	0,0000	59	7,00	0,57	0,05	0,44	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
43	7,00	0,59	0,12	0,46	0,00003	0,00001	0,0000	129	6,70	0,61	0,04	0,46	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
129	6,70	0,62	0,04	0,46	0,00001	0,00002	0,0000	49	6,40	0,59	0,13	0,45	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000
42	6,40	0,63	0,16	0,44	0,00005	0,00003	0,0001	132	6,70	0,60	0,02	0,43	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
132	6,70	0,58	0,02	0,45	0,00001	0,00001	0,0000	36	7,00	0,62	0,06	0,46	0,00001	0,00003	0,0000	0,0000
65	7,00	0,62	0,06	0,46	0,00001	0,00003	0,0000	153	6,70	0,58	0,02	0,45	0,00001	0,00001	0,0000	0,0000
153	6,70	0,60	0,02	0,43	0,00001	0,00001	0,0000	66	6,40	0,63	0,16	0,44	0,00005	0,00003	0,0001	0,0001
68	6,40	0,59	0,13	0,45	0,00003	0,00001	0,0000	150	6,70	0,62	0,04	0,46	0,00001	0,00002	0,0000	0,0000
150	6,70	0,61	0,04	0,46	0,00001	0,00002	0,0000	67	7,00	0,59	0,12	0,46	0,00003	0,00001	0,0000	0,0000