



REGIONE CALABRIA

COMUNE DI TROPEA

PROVINCIA DI VIBO VALENTIA



P.O.R. Calabria FERS - FSE 2014/2020. Asse prioritario 7 - Obiettivo specifico 7.2 - Azione 7.2.2.

Potenziamento, riqualificazione e messa in sicurezza del porto di Tropea

PROGETTO DEFINITIVO

B.5.3.1 REV03/21

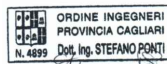
**REALIZZAZIONE TERMINAL PASSEGGERI E
RIQUALIFICAZIONE FUNZIONALE AREA
RELAZIONE DI CALCOLO STRUTTURALE
PENSILINA 1 TERMINAL**

SCALA -

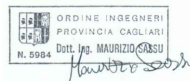
Progettazione, Direzione dei lavori e geologia

Il Responsabile Unico del Procedimento

R.T.P. **TEC MED s.r.l.**



Arch. Gabriele CRISAFIO



Tec Med s.r.l.

Ing. Stefano Ponti
Ing. Giovanni Oggiano
Ing. Maurizio Sassu



E3 società cooperativa



Ing. Giuseppe Maradei
dott.ssa Paola Angela Basta

Consultec società cooperativa

Ing. Omar Bassani
Ing. Marco Conella



Ing. Rosario Bruzzaniti



Ing. Francesco Bagnato

Arch. Maria Carmela Giuditta



Responsabile della sicurezza: Ing. Rosario Bruzzaniti

RELAZIONE DI CALCOLO

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

• **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 21 Gennaio 2019, n. 7 “*Istruzioni per l’applicazione dell’aggiornamento delle norme tecniche per le costruzioni*”.

• **METODI DI CALCOLO**

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

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

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

• **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

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

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

- 1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.
- 2) L’elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

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

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

• **RELAZIONE SUI MATERIALI**

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

• **ANALISI SISMICA DINAMICA**

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 di Jacobi*.

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 applicate spazialmente agli impalcati di ogni piano (forza in X, forza in Y e momento).

Le forze orizzontali così calcolate vengono ripartite fra gli elementi irrigidenti (pilastri e pareti di taglio), ipotizzando i solai dei piani sismici infinitamente rigidi assialmente.

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

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

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

• VERIFICHE

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

In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

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

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

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

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

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

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

• DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.

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

TRAVI:

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

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

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

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

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

PILASTRI:

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

Barre longitudinali con diametro ≥ 12 mm;

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

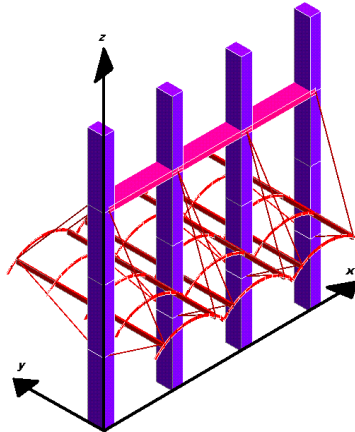
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

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

● SISTEMI DI RIFERIMENTO

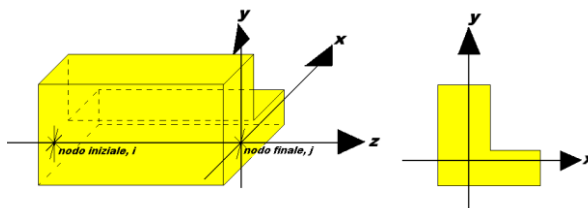
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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



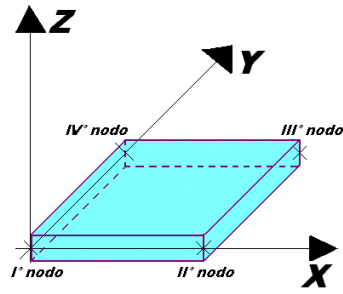
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

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



- **UNITÀ DI MISURA**

Si adottano le seguenti unità di misura:

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

- **CONVENZIONI SUI SEGNI**

I carichi agenti sono:

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

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

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

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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
Ax	: Area a taglio in direzione X
Ay	: Area a taglio in direzione Y
Jx	: Momento d'inerzia rispetto all'asse X
Jy	: Momento d'inerzia rispetto all'asse Y
Jt	: Momento d'inerzia torsionale
Wx	: Modulo di resistenza a flessione, asse X
Wy	: Modulo di resistenza a flessione, asse Y
Wt	: Modulo di resistenza a torsione
ix	: Raggio d'inerzia relativo all'asse X
iy	: 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
lambda	: Valore massimo della snellezza
Tipo Acciaio	: Tipo di acciaio
Tipo verifica	: EvitaVerif : non esegue verifica NoVerCompr : verifica solo aste tese Completa : verifica completa
gamma	: peso specifico del materiale
Lungh/SpLim	: Rapporto fra la lunghezza dell'asta e lo spostamento limite
Tipo profilatura	: a freddo/a caldo (Dato valido solo per tipologie tubolari)
Wx Plast.	: Modulo di resistenza plastica in direzione X
Wy Plast.	: Modulo di resistenza plastica in direzione Y
Wt Plast.	: Modulo di resistenza plastica torsionale
Ax Plast.	: Area a taglio plastica direzione X
Ay Plast.	: Area a taglio plastica direzione Y
Iw	: Costante di ingobbamento (momento di inerzia settoriale)
Num.Rit.Tors	: Numero di ritegni torsionali

Per Norma 1996 valgono anche le seguenti sigle:

S_{amm}	: Tensione ammissibile
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"

- **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
Ex * 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
Ey * 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^*I^*l per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.X neg.	: Denominatore della quantità q^*I^*l per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo
Den.Y pos.	: Denominatore della quantità q^*I^*l per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.Y neg.	: Denominatore della quantità q^*I^*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
%Rid.Plas	: Rapporto tra i momenti sull'estremo della trave $M^*(ij)/M(ij)$, dove: - $M^*(ij)$ =Momento DOPO la ridistribuzione plastica - $M(ij)$ =Momento PRIMA della ridistribuzione plastica
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, setto, setto elastico ("SHela")
fck	: Resistenza caratteristica del calcestruzzo
fcd	: Resistenza di calcolo del calcestruzzo
rcd	: Resistenza di calcolo a flessione del calcestruzzo (massimo del diagramma parabola rettangolo)
fyk	: Resistenza caratteristica dell'acciaio
fyd	: Resistenza di calcolo dell'acciaio
Ey	: Modulo elastico dell'acciaio
ec0	: Deformazione limite del calcestruzzo in campo elastico
ecu	: Deformazione ultima del calcestruzzo
eyu	: Deformazione ultima dell'acciaio
Ac/At	: Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa
Mt/Mtu	: Rapporto fra il momento torcente di calcolo e il momento torcente resistente ultimo del calcestruzzo al di sotto del quale non si arma a torsione
Wra	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare
Wfr	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti
Wpe	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti
σ Rara	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni rare
σ Perm	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni permanenti
σ_f Rara	: Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare
SpRar	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare
SpPer	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti
Coef.Visc.:	: Coefficiente di viscosità

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

- **Filo** : Numero del filo fisso in pianta.
- **Ascissa** : Ascissa.
- **Ordinata** : Ordinata.

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota** : Numero identificativo della quota del piano.
- **Altezza** : Altezza dallo spiccatto di fondazione.
- **Tipologia** : Le tipologie previste sono due:

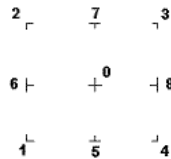
0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

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

▮ SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input dei pilastri.

- Filo** : Numero del filo fisso in pianta su cui insiste il pilastro
Sez. : Numero di archivio della sezione del pilastro
Tipologia : Descrive le seguenti grandezze:
 a) La forma attraverso le sigle 'Rett.'=rettangolare; 'a T'; 'ad 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
Codice : Individua il posizionamento del filo fisso nella sezione. Per la sezione rettangolare valgono i seguenti codici di spigolo:



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.N.ro : Numero identificativo del criterio di progetto associato al pilastro
Tipo : Tipo elemento ai fini sismici:
Elemento : Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato:

- "Secondario NTC18": si intende un elemento pilastro secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità.
- "NoGerarchia": si intende un elemento pilastro non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio pilastro meshato interno a pareti)

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

- Codice:** Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:
I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

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

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

maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento nella direzione della sconnessione inserita di valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

Trave	: Numero identificativo della trave alla quota in esame
Sez.	: Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
Base x Alt.	: 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 attorno all'asse
Filo in.	: Numero del filo fisso iniziale della trave
Filo fin.	: Numero del filo fisso finale della trave
Quota in.	: Quota dell'estremo iniziale della trave
Quota fin.	: Quota dell'estremo finale della trave
dx in	: Scostamento in direzione X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
dx f	: Scostamento in direzione X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
dy in	: Scostamento in direzione Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
dy f	: Scostamento in direzione Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
Pann.	: Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.
Tamp.	: Carico sulla trave dovuto a tamponature
Ball.	: Carico sulla trave dovuto a ballatoi
Espl.	: Carico sulla trave imposto dal progettista
Tot.	: Totale dei carichi verticali precedenti
Torc.	: Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Orizz.	: Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Assia.	: Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Ali.	: Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica
Crit.N.ro	: Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave
Tipo	Tipo elemento ai fini sismici:
Elemento	Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato: - "Secondario NTC18": si intende un elemento asta secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità. - "NoGerarchia": si intende un elemento asta non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio aste meshate interne a pareti o piastre o travi inclinate)

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

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

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

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

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

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

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'input piastre.

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

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei carichi e vincoli nodali.

Filo	: Numero identificativo del filo fisso
Quo N.	: Numero identificativo della quota di riferimento secondo la codifica dell'input quote
D.Quo.	: Delta quota, ovvero scostamento della quota del nodo dalla quota di riferimento
P. Sis	: Piano sismico di appartenenza del nodo in esame. È possibile avere più piani sismici alla stessa quota di impalcato
Codi	: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = Incastro
A = Automatico
C = Cerniera sferica
E = Esplicito

Il vincolo di tipo 'A', cioè' automatico, corrisponde ad un tipo di vincolo scelto dal programma in funzione delle varie situazioni strutturali riscontrate. Per valutare quale tipo di vincolo è stato imposto da CDSWin in questi casi è necessario riferirsi ai dati delle successive colonne della presente tabella di stampa

Tx, Ty, Tz	: Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo
Rx, Ry, Rz	: Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo
Fx, Fy, Fz	: Valori delle forze concentrate applicate al nodo in esame
Mx, My, Mz	: Valori delle coppie concentrate applicate al nodo in esame

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

PROFILATI IPE							
Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	a mm	e mm	r mm	Mat. N.ro
71	HEA200	190,0	200,0	6,5	10,0	18,0	3
189	IPE220	220,0	110,0	5,9	9,2	12,0	2

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

PIATTI UNI					PIATTI UNI				
Sez. N.ro	Descrizione	b mm	s mm	Mat/Tip N.ro	Sez. N.ro	Descrizione	b mm	s mm	Mat/Tip N.ro
948	legno 10 x 12	100,0	120,0	101					

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

CARATTERISTICHE STATICHE DEI PROFILI														
Sez. N.ro	U m2/m	P kg/m	A cmq	Ax cmq	Ay cmq	Jx cm4	Jy cm4	Jt cm4	Wx cm3	Wy cm3	Wt cm3	ix cm	iy cm	sver 1/cm
71	1,14	42,3	53,83	13,10	11,17	3692,2	1335,5	14,9	388,64	133,55	14,88	8,28	4,98	0,94
189	0,85	26,2	33,37	6,48	11,46	2771,9	204,9	7,1	251,98	37,25	7,70	9,11	2,47	2,17
948	0,44	4,4	120,00	80,00	80,00	1440,0	1000,0	1992,0	240,00	200,00	400,00	3,46	2,89	0,00

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

DATI PER VERIFICHE EUROCODICE							
Sez. N.ro	Descrizione	Wx Plastico cm3	Wy Plastico cm3	Wt Plastico cm3	Ax Plastico cm2	Ay Plastico cm2	Iw cm6
71	HEA200	429,48	203,81	23,59	42,78	11,05	108000,0
189	IPE220	285,40	58,11	12,81	21,47	11,89	22672,3
948	legno 10 x 12	360,00	300,00	600,00	120,00	120,00	0,0

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE MATERIALE								
Mat. N.ro	E kg/cmq	G kg/cmq	lambda max	Tipo Acciaio	Verifica	Gamma kg/mc	Lung/ SpLim	Tipo Profilat.
2	2100000	850000	200,0	S235	Completa	7850	250	a Freddo
3	2100000	850000	200,0	S235	Completa	7850	250	a Freddo

CARATTERISTICHE MATERIALE LEGNO

CARATTERISTICHE DEL MATERIALE LEGNO LUNGO LA DIREZIONE DELL'ASTA																						
Mat. N.ro	Classificazione del Legno	RESISTENZE					RESIST. Taglio			MODULI ELAST. NORMALI				MOD ELAST. TAGENZIALI				DENSITA'		Cl. Ser	Coef xSLE	Rapp. Lung/ SpLim
		Fl. fmk	Trazione ft0k	Compressio fc0k	fc90k	MPa	Aste fvk	XLAM fvk	Roto frk	Medio E0	Carat E0,05	Med Carat E90	RotCarat E90,05	G G	G,05	Gr	Gr,05	Gamma Carat - kg/mc	Gamma Media			
101	GL20h	20	16,0	0,5	20,0	2,5	3,5	0,0	1,2	8400	7000	300	250	650	540	65	54	340	370	2	1,00	200

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex*1E3 kg/cm2	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cm2	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cm2	E12*1E3 kg/cm2	E13*1E3 kg/cm2	E22*1E3 kg/cm2	E23*1E3 kg/cm2	E33*1E3 kg/cm2
1	2500	285	0,20	0,00	285	0,20	0,00	296	59	0	296	0	119

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	300	100	200	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3	33	
2	0	100	200	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		

CRITERI DI PROGETTO

IDEN	ASTE FONDAZIONE							
	Crit N.ro	Min T/σ	Verif. Alette	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τMtmin kg/cm2	Ferri parete
	2	no	no	100	33	0	3	no

CRITERI DI PROGETTO

IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER. COSTRUTTIVE					FLAG	
Crit N.ro	Elem.	% Rig Tors.	% Rig Fless	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. El kg/cm2	Pois son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n.	App esi
1	ELEV.	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	60	0	0
2	FOND.	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	60	0	0
3	PILAS	60	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	50	0	0

CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO

Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/Ac	Mt/Mtu	Wra/mm	Wfr/mm	Wpe/mm	σcRar	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk		
					kg/cmq																					
1	ELEV.	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10			0,4	0,3	150,0	112,0	3600				2,0	0,08	
2	FOND.	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10			0,4	0,3	150,0	112,0	3600				2,0	0,08	
3	PILAS	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10			0,4	0,3	150,0	112,0	3600				2,0	0,08	

MATERIALI SETTI CLS DEBOLMENTE ARMATI

IDEN Mat. N.ro	COMPONENTI			PILASTRINI			TRAVETTE			DATI DI CALCOLO					
	Tipo Cassero	Classe CLS	Classe Acc.	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Sp.Equiv. cm	Gamma Eq. kg/mq	Riduz Mod.G	Riduz Mod.E	Coprif. cm	Strati Armature
2	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	16,00	22,80	14,00	10,00	25,00	12,00	433,00	2,20	1,00	2,00	1
3	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	14,00	22,80	14,00	10,00	25,00	10,60	384,00	2,20	1,00	2,00	1
4	LegnoBloc	C25/30	B450C	21,00	18,00	25,00	16,00	10,00	25,00	15,12	488,00	2,20	1,00	2,00	1
5	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	17,50	25,00	14,00	10,00	25,00	12,60	509,00	2,20	1,00	2,00	1
6	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	11,00	25,00	14,00	10,00	25,00	7,90	495,00	2,20	1,00	2,00	1
7	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	12,00	22,80	14,00	10,00	25,00	9,00	316,00	2,20	1,00	2,00	1
8	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	15,00	25,00	14,00	10,00	25,00	11,70	368,00	2,20	1,00	2,00	1
9	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	18,00	25,00	14,00	10,00	25,00	14,00	445,00	2,20	1,00	2,00	1
10	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	21,00	25,00	14,00	10,00	25,00	16,40	511,00	2,20	1,00	2,00	1
11	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	16,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,80	382,00	3,33	3,33	8,00	1
12	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	19,00	25,00	12,00	8,00	25,00	15,20	445,00	3,33	3,33	9,50	1
13	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,00	694,00	3,33	3,33	7,50	1
14	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,00	392,00	3,33	3,33	7,50	1
15	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,00	395,00	3,33	3,33	7,50	1
16	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,00	400,00	3,33	3,33	7,50	1
17	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	10,00	8,00	25,00	12,00	407,00	3,33	3,33	7,50	1
18	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	18,00	25,00	15,00	8,00	25,00	14,40	453,00	3,33	3,33	9,00	1
19	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	19,00	25,00	16,00	8,00	25,00	15,20	475,00	3,33	3,33	9,50	1
20	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	25,00	25,00	20,00	8,00	25,00	20,00	597,00	3,33	3,33	12,50	1
21	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	21,00	25,00	16,00	8,00	25,00	16,80	522,00	3,33	3,33	10,50	1
22	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	18,00	25,00	13,00	8,00	25,00	14,40	465,00	3,33	3,33	9,00	1

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI

IDEN	CARATTER. MECCANICHE			IDEN	CARATTER. MECCANICHE			IDEN	CARATTER. MECCANICHE		
Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cm	Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cm	Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cm
1	15,00	0,00	Trz/Cmp	2	10,00	0,00	Trz/Cmp				

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	12,40	Altezza edificio (m)	3,50
Massima dimens. dir. Y (m)	20,60	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	III Cu=1.5
Longitudine Est (Grd)	15,90242	Latitudine Nord (Grd)	38,68108
Categoria Suolo	C	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	Acciaio	Sistema Costruttivo Dir.2	Acciaio
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	Regolarita' in Pianta	NO
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	75,00
Accelerazione Ag/g	0,09	Periodo T'c (sec.)	0,33
Fo	2,36	Fv	0,94
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,17
Periodo TC (sec.)	0,50	Periodo TD (sec.)	1,95
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	712,00
Accelerazione Ag/g	0,24	Periodo T'c (sec.)	0,40
Fo	2,45	Fv	1,62
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,35	Periodo TB (sec.)	0,19
Periodo TC (sec.)	0,57	Periodo TD (sec.)	2,57
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ACCIAIO - D I R. 1			
Classe Duttilita' AlfaU/Alfa1	MEDIA 1,10	Sotto-Sistema Strutturale	Intelaiat
		Fattore di comportam 'q'	3,20
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ACCIAIO - D I R. 2			
Classe Duttilita' AlfaU/Alfa1	MEDIA 1,10	Sotto-Sistema Strutturale	Intelaiat
		Fattore di comportam 'q'	3,20
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per carpenteria	1,05	Verif.Instabilita' acciaio:	1,05

C.D.S.

Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondament.:	1,30
Livello conoscenza	NUOVA COSTRUZIONE		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m	Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
1	0,00	0,40	2	4,15	0,40
3	8,50	0,00	4	11,65	0,00
5	0,00	2,90	6	4,15	2,90
7	8,50	5,15	8	11,65	5,15
9	8,50	10,30	10	11,65	10,30
11	8,50	15,45	12	11,65	15,45
13	8,50	20,60	14	11,65	20,60
15	0,00	10,30	16	4,15	10,30
17	0,00	7,80	18	0,00	7,40
19	4,15	7,40	20	8,10	7,40
21	4,15	7,80	22	8,50	9,90
23	0,00	9,90	24	4,15	9,90
25	8,10	10,30	26	12,05	10,30
27	8,10	15,45	28	8,10	20,60
29	12,05	15,45	30	12,05	20,60
31	8,50	7,80	32	8,50	2,90
33	8,50	0,40	45	0,00	0,00
46	4,15	0,00	55	0,00	3,30
56	4,15	3,30	76	12,05	0,00
83	12,05	5,15	84	8,10	3,30
87	8,10	5,15	100	8,10	0,00

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp		Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp	
			XY	Alt.				XY	Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	3,50	Piano sismico	NO	NO

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 3.5 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
1	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
2	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
3	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
4	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
5	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
6	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
7	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
8	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
9	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
10	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
11	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
13	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
14	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
17	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
21	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
23	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
24	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 0 m

DATI GENERALI		QUOTE		SCOSTAMENTI								CARICHI												
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo
1	7	Tel.SismoRes.	0	1	2	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
2	7	Tel.SismoRes.	0	5	6	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
3	7	Tel.SismoRes.	0	17	21	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
4	7	Tel.SismoRes.	0	23	24	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2

C.D.S.

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 0 m																								
DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin.	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo
5	7	Tel.SismoRes.	0	3	4	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
6	7	Tel.SismoRes.	0	13	14	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
7	7	Tel.SismoRes.	0	7	8	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
8	7	Tel.SismoRes.	0	3	33	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
9	7	Tel.SismoRes.	0	9	10	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
10	7	Tel.SismoRes.	0	7	31	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
11	7	Tel.SismoRes.	0	11	12	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
12	7	Tel.SismoRes.	0	9	11	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
13	7	Tel.SismoRes.	0	11	13	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
14	7	Tel.SismoRes.	0	32	7	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
15	7	Tel.SismoRes.	0	33	32	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
16	7	Tel.SismoRes.	0	6	32	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
17	7	Tel.SismoRes.	0	2	33	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
18	7	Tel.SismoRes.	0	4	8	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
19	7	Tel.SismoRes.	0	8	10	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
20	7	Tel.SismoRes.	0	10	12	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
21	7	Tel.SismoRes.	0	12	14	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
23	7	Tel.SismoRes.	0	22	9	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
24	7	Tel.SismoRes.	0	31	22	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
25	7	Tel.SismoRes.	0	24	22	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
26	7	Tel.SismoRes.	0	21	31	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 3.5 m																							
DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin.	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assia kg/m	Ali %	Crit N.ro
1	189	Tel.SismoRes.	0	46	100	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
2	189	Tel.SismoRes.	0	100	3	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
3	189	Tel.SismoRes.	0	45	46	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
4	189	Tel.SismoRes.	0	55	56	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
5	189	Tel.SismoRes.	0	18	19	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
6	189	Tel.SismoRes.	0	19	20	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
8	189	Tel.SismoRes.	0	15	16	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
9	189	Tel.SismoRes.	0	16	25	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
10	189	Tel.SismoRes.	0	76	83	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
11	189	Tel.SismoRes.	0	26	29	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
12	189	Tel.SismoRes.	0	29	30	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
13	189	Tel.SismoRes.	0	83	26	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
14	189	Tel.SismoRes.	0	25	27	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
15	189	Tel.SismoRes.	0	27	28	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
16	189	Tel.SismoRes.	0	84	87	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
17	189	Tel.SismoRes.	0	100	84	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
18	189	Tel.SismoRes.	0	20	25	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
19	189	Tel.SismoRes.	0	87	20	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
35	189	Tel.SismoRes.	0	56	84	3,50	3,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Corr. Tors. dir. 0	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30
Corr. Tors. dir. 90	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.			
DESCRIZIONI	31	32	33
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00
Corr. Tors. dir. 0	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.	
DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa delle forze di piano modali.

Massa eccitata	: <i>Sommatoria delle masse efficaci, estesa a tutti i modi considerati ed espressa come forza peso</i>
Massa totale	: <i>Massa sismica di tutti i piani espressa come forza peso</i>
Rapporto	: <i>Rapporto tra Massa eccitata e Massa totale. Deve essere secondo la norma non inferiore a 0,85</i>
Modo	: <i>Numero del modo di vibrazione</i>
Fattore Modale	: <i>Coefficiente di partecipazione modale</i>
Fmod/Fmax	: <i>Influenza percentuale del modo attuale rispetto a quello di massimo effetto</i>
Massa Mod. Eff.	: <i>Massa modale efficace</i>
Mmod/Mmax	: <i>Percentuale di massa eccitata per il singolo modo</i>
Piano	: <i>Numero del piano sismico</i>
FX	: <i>Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione X del sistema di riferimento globale e applicata nell'origine delle coordinate</i>
FY	: <i>Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione Y del sistema di riferimento globale e applicata nell'origine delle coordinate</i>
Mt	: <i>Momento torcente di piano rispetto all'asse Z del sistema di riferimento globale</i>
Mom.Ecc. 5%	: <i>Momento torcente di piano rispetto all'asse Z del sistema di riferimento globale relativo ad una eccentricità accidentale pari al 5% della dimensione massima del piano in direzione ortogonale alla direzione del sisma. Se in questa colonna non è stampato nulla l'effetto torsionale accidentale è tenuto in conto incrementando le sollecitazioni di verifica con il fattore delta (vedi punto 4.5.2)</i>

• 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>

Tabulato di stampa dei carichi nodali equivalenti applicati nei nodi degli shell.

Shell Nro	: <i>numero dell'elemento bidimensionale</i>
nodo N.ro	: <i>numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono i carichi nodali degli shell</i>
Tx	: <i>Forza nodale in direzione X del sistema di riferimento locale</i>
Ty	: <i>Forza nodale in direzione Y del sistema di riferimento locale</i>
Tz	: <i>Forza nodale in direzione Z del sistema di riferimento locale</i>
Mx	: <i>Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse X del sistema di riferimento locale</i>

My : *Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Y del sistema di riferimento locale*

Mz : *Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Z del sistema di riferimento locale*

• 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
Tx	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta (principale d'inerzia)
Ty	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
N	: Sforzo assiale
Mx	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta
My	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
Mt	: Momento 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

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	: 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
S11	: tensione normale di lastra
S22	: tensione normale di lastra
S12	: tensione tangenziale di lastra (S12 = S21)
M11	: tensione normale di piastra sulla faccia positiva
M22	: tensione normale di piastra sulla faccia positiva
M12	: tensione tangenziale di piastra sulla faccia positiva

Tabulato di stampa dei carichi nodali equivalenti applicati nei nodi degli shell.

Shell Nro	: numero dell'elemento bidimensionale
nodo N.ro	: numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono i carichi nodali degli shell
Tx	: Forza nodale in direzione X del sistema di riferimento locale
Ty	: Forza nodale in direzione Y del sistema di riferimento locale
Tz	: Forza nodale in direzione Z del sistema di riferimento locale
Mx	: Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse X del sistema di riferimento locale

My : *Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Y del sistema di riferimento locale*

Mz : *Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Z del sistema di riferimento locale*

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa.

- Tabulato BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccato di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
XG	: Ascissa del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YG	: Ordinata del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
XR	: Ascissa del baricentro delle rigidzze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YR	: Ordinata del baricentro delle rigidzze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
DX	: Scostamento in ascissa del baricentro delle rigidzze rispetto a quello delle masse ($XR - XG$)
DY	: Scostamento in ordinata del baricentro delle rigidzze rispetto a quello delle masse ($YR - YG$)
Lpianta	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al primo sisma
Bpianta	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al secondo sisma
RigFleX	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione primo sisma. E' calcolata come rapporto fra la forza unitaria applicata sul baricentro delle masse del piano in direzione del primo sisma e la differenza di spostamento, sempre nella direzione del sisma, fra il piano in questione e quello sottostante.
RigFleY	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione secondo sisma
RigTors	: Rigidezza torsionale di piano
r/l_s	: Rapporto di piano per determinare se una struttura è deformabile torsionalmente (vedi DM 2008/2018 7.4.3.1)

- Tabulato VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccato di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
Vari_{az}%	: Variazione percentuale della massa rispetto al piano superiore
Tagliante (t) modale	: Tagliante relativo al piano nella direzione X/Y. Nel caso di analisi sismica dinamica il valore si riferisce al modo principale
Spost(mm)	: Spostamento del baricentro del piano in direzione X/Y calcolato come differenza fra lo spostamento del piano in questione ed il sottostante
Klat(t/m)	: Rigidezza laterale del piano in direzione X/Y calcolata come rapporto fra il tagliante e lo spostamento
Vari_{az}(%)	: Variazione della rigidzza della massa rispetto al piano superiore in direzione X/Y
Teta	: Indice di stabilità per gli effetti p-d (DM 2008, formula 7.3.2) (DM 2018, formula 7.3.3)

solo per le analisi sismiche dinamiche ad impalcati rigidi, sarà presente anche il seguente risultato:

Tagliante (t) SRSS	: Tagliante sismico al piano nella direzione X/Y mediato su tutti i modi di vibrare
---------------------------	---

- Tabulato REGOLARITA' STRUTTURALE

Questo tabulato verrà omissa se la struttura è dichiarata in input NON regolare, poiché superfluo.

N. piano	: Numero del piano sismico
Res X (t)	: Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Res Y (t)	: Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)
Dom X (t)	: Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Dom Y (t)	: Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)
Res/Dom	: Rapporto tra la resistenza e la domanda (Sisma1/Sisma2)
Var.R/D	: Variazione del rapporto resistenza/capacità rispetto ai piani superiori (Sisma1/Sisma2)
Flag Verifica	: Esito del controllo sulla variazione del rapporto resistenza/capacità (DM 2008, 7.2.2 punto g)(Dm 2018, 7.2.1)

□ **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

Filo Iniz./Fin.	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Cotg Θ	: Cotangente Angolo del puntone compresso
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
SgmT	: Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm ² calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
AmpC	: Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
N/Nc	: Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Sez B/H	: Sulla prima riga numero della sezione nell'archivio, sulla seconda base della sezione, sulla terza altezza. Per sezioni a T è riportato l'ingombro massimo della sezione
Concio	: Numero del concio
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la massima deformazione nell'acciaio e nel calcestruzzo per la verifica a flessione
GamRd	: Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.
M Exd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
M Eyd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore Y
N Ed	: Sforzo normale ultimo di calcolo
x / d	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100
ef% ec% (*100)	: deformazioni massime nell'acciaio e nel calcestruzzo moltiplicate per 10.000. Valore limite per l'acciaio 100 (1%), valore limite nel calcestruzzo 35 (0,35%)
Area	: Area del ferro in centimetri quadri; per le travi rispettivamente superiore ed inferiore, per i pilastri armature lungo la base e l'altezza della sezione
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
V Exd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X
V Eyd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
T sdu	: Momento torcente ultimo di calcolo
V Rxd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione X
V Ryd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione Y
T Rd	: Momento torcente resistente ultimo delle staffe
T Rld	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
Coe Cls	: Coefficiente per il controllo di sicurezza del calcestruzzo alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Coe Staf	: Coefficiente per il controllo di sicurezza delle staffe alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Alon	: Armatura longitudinale a torsione (nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento M_y in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
Staffe	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
Moltipl Ultimo	: Solo per le stampe di riverifica: Moltiplicatore dei carichi che porta a collasso la sezione. Il percorso dei carichi seguito e' a sforzo normale costante. Le deformazioni riportate sono determinate dalle sollecitazioni di calcolo amplificate del moltiplicatore in parola.

• **VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO / LEGNO**

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

Fili N.ro	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Cmb N.r	: Numero della combinazione per la quale si \checkmark avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo). La combinazione 0, se presente, si riferisce alle verifiche delle aste in legno, costruita con la sola presenza dei carichi permanenti ($1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2$). Seguono le caratteristiche associate alla combinazione:
N Sd	: Sforzo normale di calcolo
MxSd	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
MySd	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
VxSd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
VySd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
T Sd	: Torsione di calcolo
N Rd	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
MxV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale
MyV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
VxplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
VyplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
T Rd	: Torsione resistente
fy rid	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
Rap %	: Rapporto di verifica moltiplicato per 100. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100. La formula utilizzata in verifica è la n.ro 6.41 di EC3. Tale formula nel caso di sezione a doppio T coincide con le formule del DM 2008 n.ro 4.2.39 e del DM 2018 n.ro 4.2.39.
Sez.N	: Numero di archivio della sezione
Ac	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
Qn	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio
Asta	: Numerazione dell'asta

Per le strutture dissipative, nei pilastri, sono stati tenuti in conto i fattori di sovraresistenza riportati nella Tab. 7.5.I delle NTC 2008 e par 7.5.1 delle NTC2018

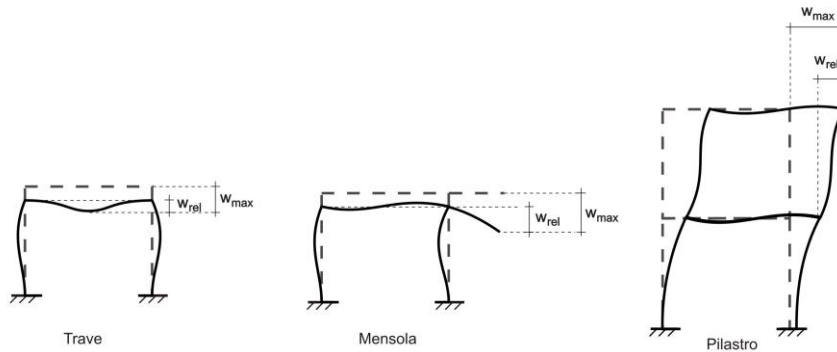
L'ultima riga delle quattro relative a ciascuna asta, si riferisce ai valori utili ad effettuare le verifiche di instabilità:

l	: Lunghezza della trave
$\beta \cdot l$: Lunghezza libera di inflessione
clas.	: Classe di verifica della trave
ϵ	: $(235/fy)^{(1/2)}$. Se il valore ϵ è maggiore di 1 significa che il programma ha classificato la sezione, originariamente di classe 4, come sezione di classe 3 secondo il comma (9) del punto 5.5.2 dell'EC3 in base alla tensione di compressione massima. Per tali aste non sono state effettuate le verifiche di instabilità come previsto nel comma (10) dell'EC3 (vedi anche pto C4.2.3.1).

Lmd	: Snellezza lambda
R%pf	: Rapporto di verifica per l'instabilità alla presso-flessione moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.32]. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100
R%ft	: Rapporto di verifica per l'instabilità flessio-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
Wmax	: Spostamento massimo
Wrel	: Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
Wlim	: Spostamento limite

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

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



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

Se:

Rap %	: 111 La sezione non verifica per taglio elevato
Rap %	: 444 Sezione non verificata in automatico perché di classe 4

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

N Rd $\rightarrow \sigma_n$: Tensione normale dovuta a sforzo normale
MxV.Rd $\rightarrow \sigma_{M_x}$: Tensione normale dovuta a momento M_x
MyV.Rd $\rightarrow \sigma_{M_y}$: Tensione normale dovuta a momento M_y
VxplRd $\rightarrow \tau_x$: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_x
VyplRd $\rightarrow \tau_y$: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_y
T Rd $\rightarrow \tau_{M_t}$: Tensione tangenziale da momento torcente
fy rid \rightarrow Rapp. Fless	: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.6a], [4.4.6b], [4.4.7a], [4.4.7b]. Viene riportato il valore più alto fra tutte le varie combinazioni e si intende verificato, come tutti gli altri rapporti, se il valore è minore di uno
Rap % \rightarrow Rapp. Taglio	: Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente
clas. \rightarrow KcC	: Coefficiente di instabilità di colonna ($K_{crit,c}$) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.15]
lmd \rightarrow KcM	: Coefficiente di instabilità di trave ($K_{crit,m}$) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.12]
R%pf \rightarrow Rx	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento Y
R%ft \rightarrow Ry	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente

K_m è applicato al termine del momento X

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

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

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa per la verifica del diametro massimo utilizzabile:

Nodo3D : Numero del nodo spaziale oggetto di verifica
Filo : Numero del filo del nodo spaziale
Quota : Quota del nodo spaziale

Dir Locale X

Trave rif. : Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione X presa a riferimento per la formula

AlfaBl : Valore risultante dalla formula di Norma

Bpil : Larghezza del pilastro nella direzione locale X

Fimax : Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio X, arrotondato all'intero piu' vicino

Fi : Diametro utilizzato nel disegno ferri

Status : *PASSANTE: se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria*
OK: diametro è minore del diametro massimo ammissibile
PIEGA: diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)

Dir Locale Y

Trave rif. : Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione Y presa a riferimento per la formula

AlfaBl : Valore risultante dalla formula di Norma

Bpil : Larghezza del pilastro nella direzione locale Y

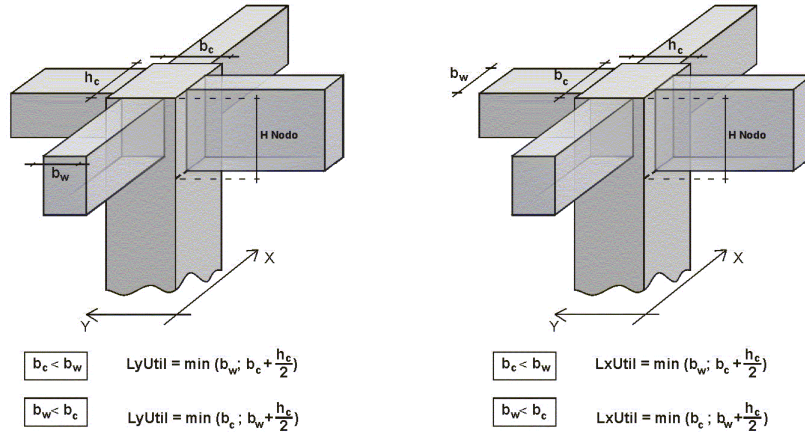
Fimax : Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio Y, arrotondato all'intero piu' vicino

Fi : Diametro utilizzato nel disegno ferri

Status : *PASSANTE: se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria*
OK: diametro è minore del diametro massimo ammissibile
PIEGA: diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche dei nodi trave-pilastro in calcestruzzo armato.



- Filo N.ro** : Numero del filo fisso del pilastro a cui appartiene il nodo
- Quota (m)** : Quota in metri del nodo verificato
- Nodo3d N.ro** : Numerazione spaziale del nodo verificato
- Posiz. Pilastro** : Posizione del pilastro rispetto al nodo; **SUP** indica che il nodo verificato e' l'estremo inferiore di un pilastro; **INF** indica che il nodo verificato e' l'estremo superiore del pilastro
- Int.** : Flag di nodo interno (SI=Interno X ed Y ; X=Solo Dir.X; Y=Solo Dir.Y; SP=Spigolo; NO=Esterno X o Y)
- Sez.** : Numero di archivio della sezione del pilastro a cui appartiene il nodo
- Rotaz** : Rotazione di input del pilastro a cui appartiene il nodo
- HNodo** : Altezza del nodo in calcestruzzo su cui sono state effettuate le verifiche calcolata in funzione dell'intersezione tra il pilastro e le travi convergenti
- fck** : Resistenza caratteristica cilindrica del calcestruzzo
- fy** : Resistenza caratteristica allo snervamento dell'acciaio delle armature
- LyUtil** : Larghezza utile del nodo lungo la direzione Y locale del pilastro
- AfX** : Area complessiva dei bracci in direzione X locale del pilastro
- LxUtil** : Larghezza utile del nodo lungo la direzione X locale del pilastro
- AfY** : Area complessiva dei bracci in direzione Y locale del pilastro
- Njbd (X/Y)** : Sforzo Normale associato al Taglio sul nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
- Vjbd (X/Y)** : Taglio agente sul nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
- VjbR (X/Y)** : Resistenza biella compressa del nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
- STATUS** : Esito della verifica del nodo.
 - **NON VER**: si supera la resistenza della biella compressa; non è verificata la formula [7.4.8]
 - **ELASTICO**: il nodo verifica e rimane in campo non fessurato; le armature sono progettate con la formula [7.4.10]
 - **FESSURATO**: il nodo verifica e risulta fessurato; le armature sono progettate con la formula

[7.4.11] per i nodi interni e con la formula [7.4.12] per i nodi esterni

PULSAZIONI E MODI DI VIBRAZIONE

Modo N.ro	Pulsazione (rad/sec)	Periodo (sec)	Smorz Mod(%)	Sd/g SLO	Sd/g SLD	Sd/g SLV X	Sd/g SLV Y	Sd/g SLC X	Sd/g SLC Y	Piano N.ro	X (m)	Y (m)	Rot (rad)
1	46,654	0,13468	5,0		0,274	0,270	0,270			1	-,253717	0,771573	-,033774
2	54,494	0,11530	5,0		0,254	0,278	0,278			1	0,390529	0,048047	-,018145
3	56,790	0,11064	5,0		0,249	0,279	0,279			1	0,714783	-,290436	0,066660

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.

SISMA DIREZIONE : 0°													
Massa eccitata (t): 3.12				Massa totale (t): 3.12				Rapporto: 99					
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)				
1	0,084	4,97	0,01	0,23	1	0,00	0,04	-0,18	0,81				
2	1,694	100,00	2,87	91,93	1	0,73	-0,13	-1,30					
3	0,504	29,74	0,25	8,13	1	0,06	0,09	1,29					

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

SISMA DIREZIONE : 0°													
Massa eccitata (t): 3.12				Massa totale (t): 3.12				Rapporto: 99					
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)				
1	0,084	4,97	0,01	0,23	1	0,00	0,04	-0,17	0,90				
2	1,694	100,00	2,87	91,93	1	0,80	-0,14	-1,43					
3	0,504	29,74	0,25	8,13	1	0,07	0,10	1,45					

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.

SISMA DIREZIONE : 90°													
Massa eccitata (t): 3.12				Massa totale (t): 3.12				Rapporto: 1					
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)				
1	1,587	100,00	2,52	80,71	1	0,04	0,69	-3,36	0,54				
2	0,294	18,53	0,09	2,77	1	-0,13	0,02	0,23					
3	0,724	45,62	0,52	16,80	1	0,09	0,13	1,85					

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

SISMA DIREZIONE : 90°													
Massa eccitata (t): 3.12				Massa totale (t): 3.12				Rapporto: 1					
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)				
1	1,587	100,00	2,52	80,71	1	0,04	0,68	-3,30	0,52				
2	0,294	18,53	0,09	2,77	1	-0,14	0,02	0,25					
3	0,724	45,62	0,52	16,80	1	0,10	0,15	2,08					

CARATTERISTICHE MEDIATE: 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)
	3	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,22	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,05	0,00	0,16	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,26	0,00	0,01	14	0,00	0,00	0,12	0,00	0,26	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,16	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,08	0,00	0,16	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,07	0,00	-0,03	0,00	0,02	33	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,02	0,00	-0,02
	9	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,22	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,09	0,00	0,16	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,04	0,00	-0,04	0,00	0,00	31	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,21	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,11	0,00	0,21	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,03	0,00	0,01	11	0,00	0,00	0,05	0,00	0,04	0,00	0,01
	11	0,00	0,00	0,07	0,00	-0,06	0,00	0,01	13	0,00	0,00	0,10	0,00	-0,02	0,00	0,01
	32	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,02	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,03	0,00	0,03	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	32	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
	6	0,00	0,00	0,02	0,00	0,09	0,00	0,01	32	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	0,00	0,00	0,06	0,00	0,11	0,00	0,01	33	0,00	0,00	0,05	0,00	0,02	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	-0,06	0,00	-0,05	0,00	0,01	8	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,05	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,03	0,00	0,00	10	0,00	0,00	-0,06	0,00	-0,06	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,03	0,00	0,00	12	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,08	0,00	0,01
	12	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,03	0,00	0,01	14	0,00	0,00	-0,11	0,00	-0,06	0,00	0,01
	22	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,01	0,00	-0,02	9	0,00	0,00	0,05	0,00	0,01	0,00	0,02
	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	22	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
	24	0,00	0,00	0,07	0,00	0,11	0,00	0,01	22	0,00	0,00	0,04	0,00	0,02	0,00	0,00
	21	0,00	0,00	0,02	0,00	0,09	0,00	0,01	31	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	3,50	-0,06	0,00	-0,06	-0,01	-0,11	0,00	2	0,00	0,06	0,00	0,06	0,01	-0,11	0,00
	100	3,50	-0,02	0,11	0,08	-0,15	-0,03	0,00	3	0,00	0,02	-0,11	-0,08	-0,24	-0,03	0,00
	76	3,50	0,03	-0,05	0,01	0,00	0,04	0,00	4	0,00	-0,03	0,05	-0,01	0,17	0,05	0,00
	56	3,50	0,05	0,00	-0,02	0,00	0,07	0,00	6	0,00	-0,05	0,00	0,02	-0,01	0,09	0,00
	87	3,50	-0,02	0,05	0,03	0,00	-0,03	0,00	7	0,00	0,02	-0,05	-0,03	-0,17	-0,03	0,00
	83	3,50	0,03	-0,05	-0,01	0,01	0,06	0,00	8	0,00	-0,03	0,05	0,01	0,17	0,06	0,00
	25	3,50	-0,02	0,11	0,08	-0,16	-0,03	0,00	9	0,00	0,02	-0,11	-0,08	-0,25	-0,03	0,00
	26	3,50	0,03	-0,05	0,00	0,00	0,05	0,00	10	0,00	-0,03	0,05	0,00	0,17	0,06	0,00
	27	3,50	-0,02	0,06	0,00	-0,01	-0,03	0,00	11	0,00	0,02	-0,06	0,00	-0,22	-0,03	0,00
	29	3,50	0,03	-0,06	0,00	0,01	0,06	0,00	12	0,00	-0,03	0,06	0,00	0,22	0,06	0,00
	28	3,50	-0,01	0,08	0,00	-0,01	-0,02	0,00	13	0,00	0,01	-0,08	0,00	-0,27	-0,03	0,00

C.D.S.

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 90°: 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)
20	3,50	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	25	3,50	0,00	0,02	0,00	0,05	0,00	0,00
87	3,50	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	20	3,50	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00
56	3,50	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	84	3,50	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
55	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	19	3,50	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
56	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	46	3,50	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
87	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	30	3,50	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00

CARATT. PESO PROPRIO: 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)
3	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,01	4	0,00	0,00	-0,13	0,00	-0,03	0,00	0,01
13	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	14	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00	0,00
7	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	8	0,00	0,00	-0,08	0,00	-0,02	0,00	0,00
3	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,02	33	0,00	0,00	0,14	0,00	0,07	0,00	0,02
9	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	10	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,01	0,00	0,00
7	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,06	0,00	0,07	0,00	0,00
11	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	12	0,00	0,00	-0,08	0,00	-0,01	0,00	0,00
9	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	11	0,00	0,00	-0,12	0,00	-0,10	0,00	0,00
11	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	13	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,01	0,00	-0,01
32	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	7	0,00	0,00	-0,13	0,00	-0,13	0,00	0,00
33	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,01	0,00	0,07	0,00	0,00
6	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,02	32	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	0,00
2	0,00	0,00	-0,39	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	33	0,00	0,00	-0,13	0,00	-0,02	0,00	0,00
4	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	8	0,00	0,00	-0,11	0,00	-0,09	0,00	0,00
8	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	10	0,00	0,00	-0,11	0,00	-0,08	0,00	0,00
10	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	12	0,00	0,00	-0,12	0,00	-0,10	0,00	0,00
12	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	14	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,00
22	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	9	0,00	0,00	-0,18	0,00	-0,08	0,00	-0,01
31	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	22	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,01	0,00	0,00
24	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,02	22	0,00	0,00	-0,11	0,00	-0,01	0,00	0,00
21	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,03	0,00	0,01	31	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,00
46	3,50	-0,02	0,00	0,24	0,03	-0,06	0,00	0,00	2	0,00	0,02	0,02	-0,39	0,01	-0,02	0,00
100	3,50	-0,01	-0,03	0,06	0,06	-0,02	0,00	0,00	3	0,00	0,01	0,05	-0,20	0,08	-0,01	0,00
76	3,50	0,01	0,01	0,07	0,01	0,03	0,00	0,00	4	0,00	-0,01	0,00	-0,22	-0,03	0,01	0,00
56	3,50	0,03	0,00	0,22	0,03	0,07	0,00	0,00	6	0,00	-0,03	0,02	-0,37	0,02	0,03	0,00
87	3,50	0,00	-0,01	0,17	0,02	0,01	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,03	-0,31	0,05	0,00	0,00
83	3,50	0,00	0,01	0,16	0,02	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,01	-0,30	-0,02	0,00	0,00
25	3,50	0,00	-0,02	0,14	0,05	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,04	-0,29	0,06	0,00	0,00
26	3,50	0,00	0,01	0,14	0,02	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,01	-0,29	-0,01	0,00	0,00
27	3,50	0,00	-0,01	0,16	0,02	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,02	-0,30	0,03	0,00	0,00
29	3,50	0,00	0,00	0,16	0,02	0,01	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,01	-0,30	0,00	0,01	0,00
28	3,50	0,01	0,00	0,07	0,01	0,03	0,00	0,00	13	0,00	-0,01	0,02	-0,22	0,02	0,01	0,00
30	3,50	-0,01	0,00	0,07	0,01	-0,02	0,00	0,00	14	0,00	0,01	0,01	-0,22	0,00	-0,01	0,00
19	3,50	-0,03	0,00	0,22	0,02	-0,07	0,00	0,00	21	0,00	0,03	0,02	-0,37	0,01	-0,03	0,00
16	3,50	0,03	0,00	0,23	0,03	0,07	0,00	0,00	24	0,00	-0,03	0,02	-0,38	0,02	0,03	0,00
46	3,50	0,00	0,11	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,00	100	3,50	0,00	-0,01	0,00	-0,05	0,00	0,00
100	3,50	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	76	3,50	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
45	3,50	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	3,50	0,00	0,12	0,00	0,26	0,00	0,00
55	3,50	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	3,50	0,00	0,12	0,00	0,26	0,00	0,00
18	3,50	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,50	0,00	0,12	0,00	0,26	0,00	0,00
19	3,50	0,00	0,10	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,00	20	3,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
15	3,50	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,50	0,00	0,12	0,00	0,26	0,00	0,00
16	3,50	0,00	0,11	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,00	25	3,50	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00
76	3,50	0,00	0,06	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	83	3,50	0,00	0,08	0,00	0,07	0,00	0,00
26	3,50	0,00	0,07	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	29	3,50	0,00	0,07	0,00	0,06	0,00	0,00
29	3,50	0,00	0,08	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	30	3,50	0,00	0,06	0,00	0,02	0,00	0,00
83	3,50	0,00	0,07	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	26	3,50	0,00	0,06	0,00	0,05	0,00	0,00
25	3,50	0,00	0,07	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	27	3,50	0,00	0,07	0,00	0,06	0,00	0,00
27	3,50	0,00	0,08	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	28	3,50	0,00	0,06	0,00	0,03	0,00	0,00
84	3,50	0,00	-0,03	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	87	3,50	0,00	0,08	0,00	0,08	0,00	0,00
100	3,50	0,00	0,06	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	84	3,50	0,00	0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00
20	3,50	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	25	3,50	0,00	0,07	0,00	0,06	0,00	0,00
87	3,50	0,00	0,07	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	20	3,50	0,00	-0,03	0,00	-0,02	0,00	0,00
56	3,50	0,00	0,10	0,00	-0,19	0,00	0,00	0,00	84	3,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
55	3,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
15	3,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	3,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
56	3,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	3,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
87	3,50	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	83	3,50	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
25	3,50	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	26	3,50	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
27	3,50	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	29	3,50	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
28	3,50	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	30	3,50	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00

CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: 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)
3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	0,00	0,00	0,00	0,00	0											

C.D.S.

CARATT. Corr. Tors. dir. 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)
100	3,50	0,00	0,02	0,01	0,01	-0,03	0,00	0,00	3	0,00	0,00	-0,02	-0,01	-0,04	0,00	0,00
76	3,50	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,01	0,00	0,03	-0,01	0,00
56	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00
87	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
83	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00
25	3,50	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
26	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
27	3,50	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
29	3,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	12	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,02	-0,01	0,00
28	3,50	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00
30	3,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	14	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,04	-0,01	0,00
19	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
16	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
46	3,50	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	100	3,50	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
100	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	3,50	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
76	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
84	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
100	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	84	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

CARATT. Corr. Tors. dir. 90: 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)
3	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
13	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	14	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
3	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	12	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	3,50	-0,01	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	2	0,00	0,01	0,00	0,01	0,01	-0,01	0,00
100	3,50	0,00	0,01	0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00	3	0,00	0,00	-0,01	-0,01	-0,02	0,00	0,00
76	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00
56	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00
87	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
83	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
25	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
26	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
29	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
28	3,50	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
30	3,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
19	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
16	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
46	3,50	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	100	3,50	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	

CARATT. Corr. Tors. dir. 90: 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)
15	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
76	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
84	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
100	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	3,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

IDENTIFICATORE		BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE							RIGIDENZE FLESSIONALI E TORSIONALI					
PIANO N.ro	QUOTA (m)	PESO (t)	XG (m)	YG (m)	XR (m)	YR (m)	DX (m)	DY (m)	Lpianta (m)	Bpianta (m)	Rig.FleX (t/m)	Rig.FleY (t/m)	RigTors. (t*m)	(r/ls) ²
1	3,50	3,13	7,83	8,31	9,08	8,11	1,25	-0,20	20,60	12,40	953	757	50646	

VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO

Piano N.ro	Quota (m)	Peso (t)	Variaz. (%)	DIREZIONE X						DIREZIONE Y					
				Tagliante SRSS (t)	Tagliante modale(t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta	Tagliante SRSS (t)	Tagliante modale(t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta
1	3,50	3,13	0,0	0,80	0,80	0,83	953	0,0	0,011	0,70	0,68	0,90	757	0,0	0,012

PERCENTUALI RIGIDENZE PILASTRI E SETTI

Piano N.r	RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE X			RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE Y		
	RigidezzaPilastri	Rigidezza Setti	Rigid.Elem.Second	RigidezzaPilastri	Rigidezza Setti	Rigid.Elem.Second
	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti
1	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi		
3	0,00	7	1	12	1,10	-0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	6	0,0	-0,3	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	1	1	0,0	16	56	8
4	0,00	40	3	12	1,10	-0,3	0,0	19	0	0	4,8	4,8	24	0,0	-0,3	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	1	1	0,0	16	237	8
2.5		60	5	12	1,10	0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	10	0,0	0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
13	0,00	7	1	17	1,10	-0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	5	0,0	-0,3	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	1	1	0,0	16	56	8
14	0,00	40	3	17	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	5	0,0	-0,3	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	1	1	0,0	16	237	8
2.5		60	5	17	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	15	0,0	0,3	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	1	1	0,0	16	56	8
7	0,00	7	1	12	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	6	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
8	0,00	40	3	12	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	10	0,0	0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	237	8
2.5		60	5	12	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	10	0,0	0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
3	0,00	7	1	23	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	10	0,0	-0,3	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	1	1	0,0	16	20	8
33	0,00	40	3	23	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5		60	5	23	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	10	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	20	8
9	0,00	7	1	17	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
10	0,00	40	3	17	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	2	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	237	8
2.5		60	5	17	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	11	0,0	0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
7	0,00	7	1	28	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	10	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
31	0,00	40	3	28	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	26	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	112	8
2.5		60	5	12	1,10	-0,1	0,0	19	0	0	4,8	4,8	10	0,0	-0,1	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	56	8
11	0,00	7	1	17	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	5	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
12	0,00	40	3	17	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	17	0,0	0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	237	8
2.5		60	5	17	1,10	0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	15	0,0	0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
9	0,00	7	1	28	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	10	0,0	-0,1	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	56	8
11	0,00	40	3	17	1,10	0,0	0,0	19	0	0	4,8	4,8	14	0,0	0,1	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	402	8
2.5		60	5	33	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	15	0,0	0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
11	0,00	7	1	11	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	11	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
13	0,00	40	3	11	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	11	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	402	8
2.5		60	5	11	1,10	-0,1	0,0	19	0	0	4,8	4,8	15	0,0	0,3	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	1	1	0,0	16	56	8
32	0,00	7	1	12	1,10	-0,1	0,0	19	0	0	4,8	4,8	14	0,0	0,1	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	56	8
7	0,00	40	3	30	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,1	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	112	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
2.5			60	5	30	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
33	0,00		7	1	23	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	26	0,0	-0,1	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	56	8
32	0,00		40	3	23	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	22	0,0	0,1	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	137	8
2.5			60	5	12	1,10	-0,1	0,0	19	0	0	4,8	4,8	10	0,0	0,0	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	56	8
6	0,00		7	1	12	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	1	2	0,0	16	56	8
32	0,00		40	3	12	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	322	8
2.5			60	5	5	1,10	0,0	0,0	19	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,1	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	56	8
2	0,00		7	1	12	1,10	-0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	1	2	0,0	16	56	8
33	0,00		40	3	12	1,10	-0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	322	8
2.5			60	5	12	1,10	0,1	0,0	19	0	0	4,8	4,8	10	0,0	0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
4	0,00		7	1	23	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	6	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
8	0,00		40	3	24	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	6	0,0	0,1	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	402	8
2.5			60	5	23	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	6	0,0	0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
8	0,00		7	1	18	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	2	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
10	0,00		40	3	2	1,10	-0,1	0,0	19	0	0	4,8	4,8	6	0,0	0,1	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	402	8
2.5			60	5	7	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	2	0,0	0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
10	0,00		7	1	18	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	2	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
12	0,00		40	3	7	1,10	-0,1	0,0	19	0	0	4,8	4,8	7	0,0	0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	402	8
2.5			60	5	7	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
12	0,00		7	1	21	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
14	0,00		40	3	21	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	2	0,0	-0,1	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	402	8
2.5			60	5	28	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	1	1	0,0	16	56	8
22	0,00		7	1	33	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	17	0,0	0,3	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	1	1	0,0	16	20	8
9	0,00		40	3	33	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5			60	5	33	1,10	0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	15	0,0	0,3	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	1	1	0,0	16	20	8
31	0,00		7	1	14	1,10	-0,1	0,0	19	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,0	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	56	8
22	0,00		40	3	14	1,10	-0,1	0,0	19	0	0	4,8	4,8	22	0,0	0,1	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	137	8
2.5			60	5	24	1,10	0,1	0,0	19	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,1	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	56	8
24	0,00		7	1	17	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	1	2	0,0	16	56	8
22	0,00		40	3	17	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	322	8
2.5			60	5	18	1,10	0,0	0,0	19	0	0	4,8	4,8	14	0,0	0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	56	8
21	0,00		7	1	12	1,10	-0,2	0,0	19	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	1	2	0,0	16	56	8
31	0,00		40	3	12	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	1	0,0	16	322	8
2.5			60	5	23	1,10	0,0	0,0	19	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,1	0,0	20,0	31,0	10,6	0,0	0	0	0,0	16	56	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO

COLONNE IN ACCIAIO			
Classe Acciaio	Gamma ov	Omega	Increment. Sollecit
S235	1,25	28,323	38,945

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

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. HEA200	71	46	3,50	8	-143	22	-215	-113	-14	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	5
Asta:	22	2	0,00	24	-297	-155	171	-107	-60	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	5
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3	-297	116	82	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	14,1	mm		
Sez.N. HEA200	71	100	3,50	28	75	278	74	53	-185	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	5
Asta:	23	3	0,00	28	-73	-403	-113	53	-202	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	7
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3	-73	302	45	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	14,1	mm		
Sez.N. HEA200	71	76	3,50	23	-100	18	116	69	-38	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3
Asta:	24	4	0,00	28	-193	253	88	-40	62	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	5
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3	-193	189	35	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	14,1	mm		
Sez.N. HEA200	71	56	3,50	8	-201	20	159	87	16	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	4
Asta:	25	6	0,00	24	-355	133	-120	73	25	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	4
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3	-355	103	55	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	14,1	mm		
Sez.N. HEA200	71	87	3,50	28	-169	27	131	77	-52	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3
Asta:	26	7	0,00	28	-317	-185	-141	77	-69	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	5

C.D.S.

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

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3		-317	139	56	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	14,1	mm	
Sez.N. 71	83	3,50	27		-166	16	-121	-71	42	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3
HEA200	qn=	-5	20		-304	47	77	-46	0	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	2
Asta: 27	8	0,00	11		-313	196	101	-55	43	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	4
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3		-312	164	33	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	14,1	mm	
Sez.N. 71	25	3,50	33		-81	164	-102	-61	-101	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	4
HEA200	qn=	-5	7		-291	48	5	-34	77	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	1
Asta: 28	9	0,00	33		-229	-221	114	-61	-118	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	5
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3		-207	219	27	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	14,1	mm	
Sez.N. 71	26	3,50	23		-142	19	116	70	4	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3
HEA200	qn=	-5	28		-171	20	-57	-60	0	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	1
Asta: 29	10	0,00	11		-293	173	96	-51	37	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	4
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3		-293	130	38	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	14,1	mm	
Sez.N. 71	27	3,50	24		-164	25	-131	-77	-33	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3
HEA200	qn=	-5	29		-275	41	-102	73	0	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3
Asta: 30	11	0,00	33		-310	-252	119	-65	-88	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	5
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3		-310	189	48	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	14,1	mm	
Sez.N. 71	29	3,50	23		-164	20	127	75	16	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3
HEA200	qn=	-5	23		-304	46	-121	75	0	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3
Asta: 31	12	0,00	7		-304	-208	-107	59	-75	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	5
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3		-299	215	18	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	14,1	mm	
Sez.N. 71	28	3,50	28		-101	9	120	72	48	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3
HEA200	qn=	-5	5		-157	189	5	14	103	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	2
Asta: 32	13	0,00	21		-251	311	-116	63	79	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	6
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3		-251	233	47	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,1	0,0	14,1	mm	
Sez.N. 71	30	3,50	27		-100	17	-112	-66	-24	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3
HEA200	qn=	-5	17		-157	198	-3	-27	108	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	2
Asta: 33	14	0,00	21		-232	-332	77	-44	-109	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	5
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3		-231	285	20	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	0,0	0,0	14,1	mm	
Sez.N. 71	19	3,50	8		-203	26	-154	-83	-19	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	4
HEA200	qn=	-5	10		-390	52	-75	23	0	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	2
Asta: 34	21	0,00	8		-351	-70	137	-83	-36	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	4
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3		-359	117	48	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	14,1	mm	
Sez.N. 71	16	3,50	5		-155	22	195	101	-14	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	5
HEA200	qn=	-5	8		-324	48	-127	82	0	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3
Asta: 35	24	0,00	5		-303	-58	-161	101	-31	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	4
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3		-333	119	58	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	14,1	mm	
Sez.N. 189	46	3,50	12		0	-349	0	0	210	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	5
IPE220	qn=	-26	8		0	-57	0	0	-34	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 36	100	3,50	12		0	274	0	0	106	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	4
Instab.:=	395,0	β*:=	276,5		0	349	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 111	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	15,8	mm	
Sez.N. 189	45	3,50	12		0	0	0	0	-7	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	0
IPE220	qn=	-26	1		0	-95	0	0	-81	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 38	46	3,50	1		0	-333	0	0	-151	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	5
Instab.:=	415,0	β*:=	290,5		0	333	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 117	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	3,2	0,3	16,6	mm	
Sez.N. 189	55	3,50	12		0	0	0	0	-7	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	0
IPE220	qn=	-26	1		0	-95	0	0	-81	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 39	56	3,50	1		0	-333	0	0	-151	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	5
Instab.:=	415,0	β*:=	290,5		0	333	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 117	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	3,3	0,3	16,6	mm	
Sez.N. 189	18	3,50	17		0	0	0	0	-7	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	0
IPE220	qn=	-26	1		0	-95	0	0	-81	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 40	19	3,50	1		0	-333	0	0	-151	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	5
Instab.:=	415,0	β*:=	290,5		0	333	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 117	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	3,3	0,3	16,6	mm	
Sez.N. 189	19	3,50	12		0	-263	0	0	118	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	4
IPE220	qn=	-26	12		0	-79	0	0	66	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 41	20	3,50	12		0	0	0	0	12	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	0
Instab.:=	405,0	β*:=	283,5		0	263	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 114	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	16,2	mm	
Sez.N. 189	15	3,50	17		0	0	0	0	-7	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	0
IPE220	qn=	-26	1		0	-95	0	0	-81	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 42	16	3,50	1		0	-333	0	0	-151	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	5
Instab.:=	415,0	β*:=	290,5		0	333	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 117	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	3,2	0,3	16,6	mm	
Sez.N. 189	16	3,50	17		0	-308	0	0	183	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	5
IPE220	qn=	-26	5		0	-53	0	0	-22	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 43	25	3,50	17		0	212	0	0	80	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	3

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

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd (kg)	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxpRd (Kg)	VypRd (Kg)	T Rd (kg*m)	fy rid (Kg/cmq)	Rap %
Instab.:l=	395,0	β*l=	276,5		0	308	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 111	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	15,8	mm	
Sez.N. 189	76	3,50	23	0	-115	0	0	0	90	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
IPE220	qn=	-26	27	0	78	0	0	0	-1	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 44	83	3,50	27	0	-135	0	0	0	-106	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
Instab.:l=	515,0	β*l=	360,5		0	115	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 145	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,3	0,1	20,6	mm	
Sez.N. 189	26	3,50	23	0	-112	0	0	0	87	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
IPE220	qn=	-26	27	0	39	0	0	0	-1	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 45	29	3,50	27	0	-115	0	0	0	-90	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
Instab.:l=	515,0	β*l=	360,5		0	82	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 145	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	20,6	mm	
Sez.N. 189	29	3,50	23	0	-138	0	0	0	107	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
IPE220	qn=	-26	23	0	81	0	0	0	0	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 46	30	3,50	27	0	-111	0	0	0	-88	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
Instab.:l=	515,0	β*l=	360,5		0	138	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 145	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	20,6	mm	
Sez.N. 189	83	3,50	23	0	-118	0	0	0	91	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
IPE220	qn=	-26	23	0	40	0	0	0	-1	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 47	26	3,50	27	0	-109	0	0	0	-86	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
Instab.:l=	515,0	β*l=	360,5		0	86	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 145	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	20,6	mm	
Sez.N. 189	25	3,50	24	0	-116	0	0	0	88	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
IPE220	qn=	-26	28	0	41	0	0	0	0	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 48	27	3,50	28	0	-120	0	0	0	-92	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
Instab.:l=	515,0	β*l=	360,5		0	84	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 145	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	20,6	mm	
Sez.N. 189	27	3,50	24	0	-140	0	0	0	108	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
IPE220	qn=	-26	24	0	82	0	0	0	-1	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 49	28	3,50	28	0	-119	0	0	0	-91	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
Instab.:l=	515,0	β*l=	360,5		0	119	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 145	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	0,2	0,1	20,6	mm	
Sez.N. 189	84	3,50	24	0	49	0	0	0	-9	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
IPE220	qn=	-26	21	0	-50	0	0	0	-87	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 50	87	3,50	18	0	-143	0	0	0	-114	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
Instab.:l=	185,0	β*l=	129,5		0	143	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 52	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,3	0,0	7,4	mm	
Sez.N. 189	100	3,50	24	0	-119	0	0	0	94	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
IPE220	qn=	-26	28	0	80	0	0	0	-1	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 51	84	3,50	24	0	52	0	0	0	7	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Instab.:l=	330,0	β*l=	231,0		0	119	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 93	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,3	0,1	13,2	mm	
Sez.N. 189	20	3,50	21	0	41	0	0	0	-3	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
IPE220	qn=	-26	24	0	43	0	0	0	0	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 52	25	3,50	28	0	-115	0	0	0	-87	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
Instab.:l=	330,0	β*l=	231,0		0	115	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 93	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	13,2	mm	
Sez.N. 189	87	3,50	24	0	-131	0	0	0	102	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
IPE220	qn=	-26	24	0	-50	0	0	0	78	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 53	20	3,50	21	0	39	0	0	0	9	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Instab.:l=	185,0	β*l=	129,5		0	131	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 52	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	0,2	0,0	7,4	mm	
Sez.N. 189	56	3,50	12	0	-279	0	0	0	122	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	4
IPE220	qn=	-26	12	0	-87	0	0	0	70	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Asta: 54	84	3,50	12	0	0	0	0	0	16	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	0
Instab.:l=	405,0	β*l=	283,5		0	279	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 114	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	16,2	mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO

Mat. N.ro	Clas Serv	Comb N.ro	Classe durata di riferimento	Per Sisma S.L.V.								Per Sisma S.L.D.			
				Kmod	Gamma	fmd (kg/cmq)	fcd (kg/cmq)	ftd (kg/cmq)	fvd (kg/cmq)	Kmod	Gamma	fmd (kg/cmq)	fcd (kg/cmq)	ftd (kg/cmq)	fvd (kg/cmq)
101	2	0	Permanente	0,60	1,30	92,3	92,3	73,8	16,2	0,60	1,30	92,3	92,3	73,8	16,2
		1	Permanente	0,60	1,30	92,3	92,3	73,8	16,2	0,60	1,30	92,3	92,3	73,8	16,2
		2	Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
		3	Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
		4	Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
		5	Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
		6	Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
		7	Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
		8	Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
		9	Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
		10	Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
		11	Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
		12	Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
		13	Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
		14	Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
		15	Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO															
Mat. N.ro	Clas Serv	Comb N.ro	Classe durata di riferimento	Per Sisma S.L.V.						Per Sisma S.L.D.					
				Kmod	Gamma	fmd kg/cmq	fcf kg/cmq	ftd kg/cmq	fvf kg/cmq	Kmod	Gamma	fmd kg/cmq	fcf kg/cmq	ftd kg/cmq	fvf kg/cmq
16			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
17			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
18			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
19			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
20			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
21			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
22			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
23			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
24			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
25			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
26			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
27			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
28			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
29			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
30			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
31			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
32			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6
33			Istantaneo	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6	1,10	1,30	169,2	169,2	135,4	29,6

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx (kg/cmq)	σMy (kg/cmq)	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 948	100	3,50		0	0	-10	0	0	13	0	0	4	0	0	0	0	0,04	0,01
legno 10 x	qn=	-4		0	0	5	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,00
Asta: 37	76	3,50		0	0	-7	0	0	-12	0	0	3	0	0	0	0	0,03	0,01
Instab.:l=	430,0	β*=	301,0	0	-10	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,91	0,76	21,50 mm
Sez.N. 948	55	3,50		0	0	-1	0	0	10	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
legno 10 x	qn=	-4		0	0	7	0	0	0	0	3	0	0	0	0	0	0,03	0,00
Asta: 55	45	3,50		0	0	-1	0	0	-10	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	330,0	β*=	231,0	0	7	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,02	Wmax/rel/lim=	7,36	0,96	16,50 mm
Sez.N. 948	15	3,50		0	0	-1	0	0	10	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
legno 10 x	qn=	-4		0	0	7	0	0	0	0	3	0	0	0	0	0	0,03	0,00
Asta: 56	18	3,50		0	0	-1	0	0	-10	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	330,0	β*=	231,0	0	7	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,02	Wmax/rel/lim=	7,36	0,96	16,50 mm
Sez.N. 948	16	3,50	28	0	0	-13	0	0	13	0	0	5	0	0	0	0	0,03	0,01
legno 10 x	qn=	-4	0	0	0	3	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 57	19	3,50	24	0	0	-12	0	0	-12	0	0	5	0	0	0	0	0,03	0,01
Instab.:l=	330,0	β*=	231,0	0	-13	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,02	Wmax/rel/lim=	0,59	0,29	16,50 mm
Sez.N. 948	56	3,50	28	0	0	-13	0	0	13	0	0	5	0	0	0	0	0,03	0,01
legno 10 x	qn=	-4	28	0	0	6	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 58	46	3,50	24	0	0	-12	0	0	-12	0	0	5	0	0	0	0	0,03	0,01
Instab.:l=	330,0	β*=	231,0	0	-13	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,02	Wmax/rel/lim=	0,66	0,30	16,50 mm
Sez.N. 948	87	3,50	0	0	0	-10	0	0	13	0	0	4	0	0	0	0	0,04	0,01
legno 10 x	qn=	-4	0	0	0	5	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,00
Asta: 59	83	3,50	0	0	0	-7	0	0	-12	0	0	3	0	0	0	0	0,03	0,01
Instab.:l=	430,0	β*=	301,0	0	-10	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,87	0,72	21,50 mm
Sez.N. 948	25	3,50	0	0	0	-9	0	0	13	0	0	4	0	0	0	0	0,04	0,01
legno 10 x	qn=	-4	0	0	0	5	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,00
Asta: 60	26	3,50	0	0	0	-8	0	0	-12	0	0	3	0	0	0	0	0,03	0,01
Instab.:l=	430,0	β*=	301,0	0	-9	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,90	0,76	21,50 mm
Sez.N. 948	27	3,50	0	0	0	-9	0	0	13	0	0	4	0	0	0	0	0,04	0,01
legno 10 x	qn=	-4	0	0	0	5	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,00
Asta: 61	29	3,50	5	0	0	-16	0	0	-14	0	0	6	0	0	0	0	0,03	0,01
Instab.:l=	430,0	β*=	301,0	0	-9	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,87	0,72	21,50 mm
Sez.N. 948	28	3,50	17	0	0	-20	0	0	16	0	0	8	0	0	0	0	0,04	0,01
legno 10 x	qn=	-4	0	0	0	5	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,00
Asta: 62	30	3,50	5	0	0	-19	0	0	-15	0	0	8	0	0	0	0	0,04	0,01
Instab.:l=	430,0	β*=	301,0	0	-20	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,85	0,70	21,50 mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																																
IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y				IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz.	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz.	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz.	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.
1	9	10	3	4	0,00	0,00	3,20	3,20	3,20	3,20	2	11	12	13	14	0,00	0,00	3,20	3,20	3,20	3,20	2	11	12	13	14	0,00	0,00	3,20	3,20	3,20	3,20
3	13	14	7	8	0,00	0,00	3,20	3,20	3,20	3,20	4	9	15	3	33	0,00	0,00	3,20	3,20	3,20	3,20	4	9	15	3	33	0,00	0,00	3,20	3,20	3,20	3,20
5	16	17	9	10	0,00	0,00	3,20	3,20	3,20	3,20	6	13	18	7	31	0,00	0,00	3,20	3,20	3,20	3,20	6	13	18	7	31	0,00	0,00	3,20	3,20	3,20	3,20

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE

Filo Iniz. Fin. Ctg0	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE										
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi	
8 2.5	0,00 40	3 5	24 23	1,00 1,00	-0,1 0,1	0,0 0,0	19 19	0 0	0 0	4,8 4,8	4,8 4,8	2 2	0,0 0,0	0,1 0,1	0,0 0,0	20,0 20,0	31,0 31,0	10,6 10,6	0,0 0,0	0 0	0 0	0,0 0,0	16 16	402 56	8 8
8 10 2.5	0,00 40 60	3 5	18 2 7	1,00 1,00 1,00	0,1 0,0 0,1	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	2 2 2	0,0 0,0 0,0	-0,1 -0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	31,0 31,0 31,0	10,6 10,6 10,6	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	56 402 56	8 8 8
10 12 2.5	0,00 40 60	3 5	18 7 7	1,00 1,00 1,00	0,1 0,0 0,2	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	2 7 3	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,1 0,2	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	31,0 31,0 31,0	10,6 10,6 10,6	0,0 0,0 0,0	0 0 1	0 0 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	56 402 56	8 8 8
12 14 2.5	0,00 40 60	3 5	21 21 28	1,00 1,00 1,00	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 2 3	0,0 0,0 0,0	-0,2 -0,1 0,2	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	31,0 31,0 31,0	10,6 10,6 10,6	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 0 1	0,0 0,0 0,0	16 16 16	56 402 56	8 8 8
22 9 2.5	0,00 40 60	3 5	33 33 33	1,00 1,00 1,00	0,1 0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	10 0 10	0,0 0,0 0,0	0,2 0,0 0,2	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	31,0 31,0 31,0	10,6 10,6 10,6	0,0 0,0 0,0	0 0 1	0 0 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	20 0 20	8 8 8
31 22 2.5	0,00 40 60	3 5	14 14 24	1,00 1,00 1,00	-0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	22 22 22	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,1	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	31,0 31,0 31,0	10,6 10,6 10,6	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	56 137 56	8 8 8
24 22 2.5	0,00 40 60	3 5	17 17 2	1,00 1,00 1,00	-0,2 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	10 2 10	0,0 0,0 0,0	-0,4 -0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	31,0 31,0 31,0	10,6 10,6 10,6	0,0 0,0 0,0	1 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	56 322 56	8 8 8
21 31 2.5	0,00 40 60	3 5	12 12 7	1,00 1,00 1,00	-0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	10 2 10	0,0 0,0 0,0	-0,4 -0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	31,0 31,0 31,0	10,6 10,6 10,6	0,0 0,0 0,0	1 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	56 322 56	8 8 8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO

COLONNE IN ACCIAIO			
Classe Acciaio	Gamma ov	Omega	Increment. Sollecit
S235	1,25	28,323	38,945

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. HEA200	71	46	3,50	8	-174	23	-166	-84	-10	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	4	
Asta:	22	2	0,00	24	-326	-107	123	-80	-46	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	4	
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3	-326	81	64	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 3	Rft= 3								
Sez.N. HEA200	71	100	3,50	28	33	209	42	33	-135	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3	
Asta:	23	3	0,00	28	-115	-298	-73	33	-152	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	5	
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3	-115	224	29	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 3	Rft= 3								
Sez.N. HEA200	71	76	3,50	23	-91	16	87	51	-21	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	2	
Asta:	24	4	0,00	28	-201	181	55	-24	41	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3	
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3	-201	136	22	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 2	Rft= 2								
Sez.N. HEA200	71	56	3,50	8	-209	22	130	68	10	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3	
Asta:	25	6	0,00	24	-360	85	-90	58	10	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3	
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3	-360	74	46	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 2	Rft= 2								
Sez.N. HEA200	71	87	3,50	28	-168	26	91	53	-39	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	2	
Asta:	26	7	0,00	28	-316	-142	-97	53	-56	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	4	
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3	-316	106	39	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 2	Rft= 2								
Sez.N. HEA200	71	83	3,50	27	-163	18	-83	-48	31	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	2	
Asta:	27	8	0,00	11	-310	138	68	-38	26	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3	
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3	-310	107	27	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 2	Rft= 2								
Sez.N. HEA200	71	25	3,50	33	-99	128	-68	-41	-76	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3	
Asta:	28	9	0,00	33	-247	-168	77	-41	-93	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3	
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3	-232	162	18	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 2	Rft= 2								
Sez.N. HEA200	71	26	3,50	23	-142	19	79	48	5	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	2	
Asta:	28	9	0,00	33	-247	-168	77	-41	-93	0	120477	9612	4561	55280	14279	305	2238	3	
Instab.:=	352,3	β*:=	352,3	-232	162	18	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 70	Rpf= 2	Rft= 2								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpIRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Asta: 46	30	3,50		27	0	-82	0	0	-79	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Instab.: =	515,0	β*l=	360,5	0	117	0	0	cl= 1 ε= 1,00	lmd= 145	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 189	83	3,50		23	0	-101	0	0	84	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
IPE220 qn=	-26	23	0	34	0	0	0	-1	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1	
Asta: 47	26	3,50		27	0	-91	0	0	-79	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Instab.: =	515,0	β*l=	360,5	0	101	0	0	cl= 1 ε= 1,00	lmd= 145	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 189	25	3,50		24	0	-96	0	0	81	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
IPE220 qn=	-26	28	0	34	0	0	0	-1	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1	
Asta: 48	27	3,50		28	0	-102	0	0	-84	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
Instab.: =	515,0	β*l=	360,5	0	96	0	0	cl= 1 ε= 1,00	lmd= 145	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 189	27	3,50		24	0	-117	0	0	98	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
IPE220 qn=	-26	24	0	65	0	0	0	-1	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1	
Asta: 49	28	3,50		28	0	-89	0	0	-81	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Instab.: =	515,0	β*l=	360,5	0	117	0	0	cl= 1 ε= 1,00	lmd= 145	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 189	84	3,50		24	0	43	0	0	-17	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
IPE220 qn=	-26	21	0	-37	0	0	0	-77	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1	
Asta: 50	87	3,50		18	0	-121	0	0	-103	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
Instab.: =	185,0	β*l=	129,5	0	121	0	0	cl= 1 ε= 1,00	lmd= 52	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 189	100	3,50		24	0	-89	0	0	83	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
IPE220 qn=	-26	28	0	63	0	0	0	-1	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1	
Asta: 51	84	3,50		24	0	45	0	0	-3	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Instab.: =	330,0	β*l=	231,0	0	60	0	0	cl= 1 ε= 1,00	lmd= 93	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 189	20	3,50		21	0	35	0	0	4	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
IPE220 qn=	-26	8	0	38	0	0	0	-1	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1	
Asta: 52	25	3,50		28	0	-97	0	0	-81	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
Instab.: =	330,0	β*l=	231,0	0	97	0	0	cl= 1 ε= 1,00	lmd= 93	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 189	87	3,50		24	0	-112	0	0	93	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	2
IPE220 qn=	-26	24	0	-38	0	0	0	70	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1	
Asta: 53	20	3,50		21	0	34	0	0	15	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1
Instab.: =	185,0	β*l=	129,5	0	112	0	0	cl= 1 ε= 1,00	lmd= 52	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 189	56	3,50		12	0	-249	0	0	115	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	4
IPE220 qn=	-26	12	0	-72	0	0	0	62	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	1	
Asta: 54	84	3,50		12	0	0	0	0	9	0	74685	6388	1301	27744	15364	166	2238	0
Instab.: =	405,0	β*l=	283,5	0	249	0	0	cl= 1 ε= 1,00	lmd= 114	Rpf= 0	Rft= 5							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 948	100	3,50		12	0	-11	0	0	12	0	0	5	0	0	0	0	0,02	0,00
legno 10 x qn=	-4	12	0	5	0	0	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 37	76	3,50		8	0	-10	0	0	-11	0	0	4	0	0	0	0	0,02	0,00
Instab.: =	430,0	β*l=	301,0	0	-11	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,03	Ry= 0,02							
Sez.N. 948	55	3,50		12	0	-1	0	0	7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
legno 10 x qn=	-4	2	0	5	0	0	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 55	45	3,50		12	0	-1	0	0	-7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.: =	330,0	β*l=	231,0	0	5	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01							
Sez.N. 948	15	3,50		14	0	-1	0	0	7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
legno 10 x qn=	-4	2	0	5	0	0	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 56	18	3,50		14	0	-1	0	0	-7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.: =	330,0	β*l=	231,0	0	5	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01							
Sez.N. 948	16	3,50		28	0	-10	0	0	11	0	0	4	0	0	0	0	0,02	0,00
legno 10 x qn=	-4	28	0	4	0	0	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 57	19	3,50		24	0	-9	0	0	-11	0	0	4	0	0	0	0	0,02	0,00
Instab.: =	330,0	β*l=	231,0	0	-10	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,02	Ry= 0,02							
Sez.N. 948	56	3,50		28	0	-10	0	0	11	0	0	4	0	0	0	0	0,02	0,00
legno 10 x qn=	-4	28	0	4	0	0	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 58	46	3,50		24	0	-9	0	0	-11	0	0	4	0	0	0	0	0,02	0,00
Instab.: =	330,0	β*l=	231,0	0	-10	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,02	Ry= 0,02							
Sez.N. 948	87	3,50		12	0	-12	0	0	12	0	0	5	0	0	0	0	0,03	0,01
legno 10 x qn=	-4	12	0	4	0	0	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 59	83	3,50		8	0	-10	0	0	-11	0	0	4	0	0	0	0	0,02	0,00
Instab.: =	430,0	β*l=	301,0	0	-12	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,03	Ry= 0,02							
Sez.N. 948	25	3,50		17	0	-10	0	0	11	0	0	4	0	0	0	0	0,02	0,00
legno 10 x qn=	-4	17	0	4	0	0	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (kg/cm ²)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Asta: 60	26	3,50		5	0	-10	0	0	-11	0	0	4	0	0	0	0	0,02	0,00
Instab.:l=	430,0	$\beta^*l=$		301,0	0	-10	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,02	Ry= 0,02							
Sez.N. 948	27	3,50		17	0	-14	0	0	13	0	0	6	0	0	0	0	0,03	0,01
legno 10 x	qn=	-4		17	0	5	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 61	29	3,50		5	0	-12	0	0	-12	0	0	5	0	0	0	0	0,03	0,01
Instab.:l=	430,0	$\beta^*l=$		301,0	0	-14	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,03	Ry= 0,02							
Sez.N. 948	28	3,50		17	0	-16	0	0	14	0	0	6	0	0	0	0	0,03	0,01
legno 10 x	qn=	-4		17	0	5	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 62	30	3,50		5	0	-15	0	0	-13	0	0	6	0	0	0	0	0,03	0,01
Instab.:l=	430,0	$\beta^*l=$		301,0	0	-16	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,04	Ry= 0,03							