

Comune di Palermo
Area Gestione del Territorio
Settore Opere Pubbliche

**RAZIONALIZZAZIONE DELLE FOGNATURE DELLA
ZONA COMPRESA TRA LA VIA CASTELLANA E IL
CANALE PASSO DI RIGANO CON L'ELIMINAZIONE
DEI RELATIVI SCARICHI FOGNARI NEL CANALE**

PROGETTO ESECUTIVO

All.
C.1.4.1

**TABULATI DI CALCOLO POZZETTI DI LINEA
DEL COLLETTORE Ø 1500 DI VIA CASTELLANA
POZZETTO IMMISSIONE PROGR. 820,84
CATEGORIE DI SUOLO B e C**

VERIFICA

Ai sensi dell'art.112 D.Leg.vo n.163/2006 e artt.52-53 D.P.R n.207/2010

Prot. 01 del 10/07/2015

IL VERIFICATORE

ING. GAETANO RUSSO



COMUNE DI PALERMO

AREA DELLA RIQUALIFICAZIONE URBANA E DELLE INFRASTR.

STAFF CAPO AREA

VALIDAZIONE

ai sensi dell'art.55 del D.P.R. 207/10 recepito con la L.R.12/11

Prot. n. 05 del 11/08/2015

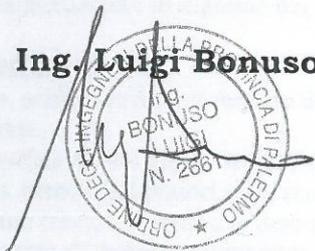
IL RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO

ING. MARISA BELLOMO



Progettisti

Ing. Luigi Bonuso



Ing. Marilena Grassadonia



Collaboratore
Ing. Fabio Marineo

Palermo, novembre 2014

RELAZIONE DI CALCOLO

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

• **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

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

• **METODI DI CALCOLO**

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

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

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

• **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

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

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

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

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

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

• **RELAZIONE SUI MATERIALI**

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

• **ANALISI SISMICA DINAMICA**

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 $1.5 \cdot b$ mm²/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 compressa 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.

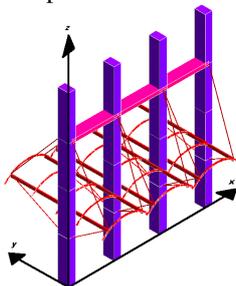
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

- 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

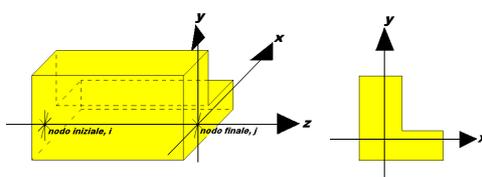
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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:



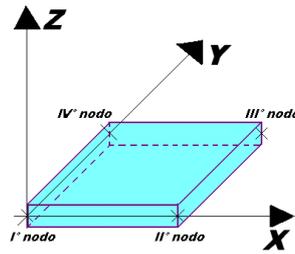
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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.

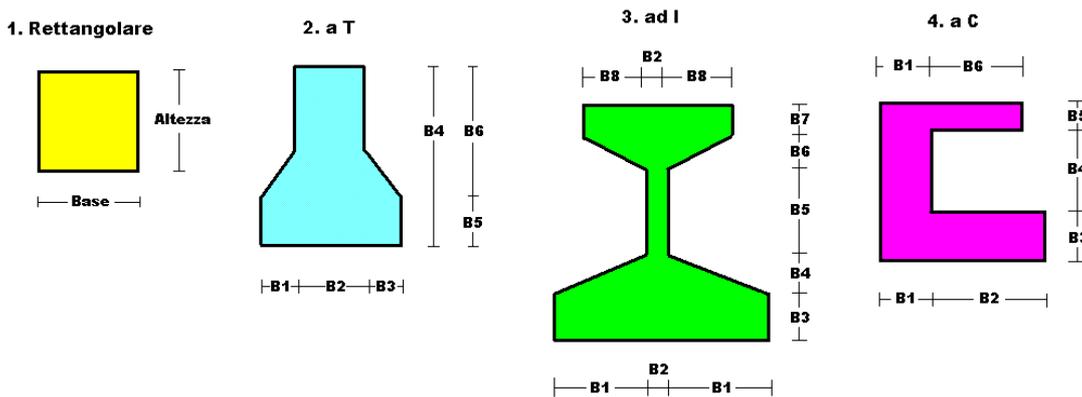
I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

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



Per quanto attiene alla tipologia poligonale le diciture V1, V2, ..., V10 individuano i vertici della sezione descritta per coordinate. In coda alle presenti stampe viene riportata la tabellina riassuntiva delle caratteristiche statiche delle sezioni in parola in termini di area, momenti di inerzia baricentrici rispetto all'asse X ed Y (I_{xg} ed I_{yg}) e momento d'inerzia polare (I_p).

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio materiali.

Materiale N.ro	: Numero identificativo del materiale in esame
Densità	: Peso specifico del materiale
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 di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio shell.

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

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

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le verifiche agli stati limite.

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

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta 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 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

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 rigidità 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 rigidità 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 rigidità esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.
Rx, Ry, Rz	: Valori delle rigidità 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 rigidità 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 rigidità 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	: Numero identificativo della piastra in esame
Filo 1	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il primo spigolo della piastra
Filo 2	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il secondo spigolo della piastra
Filo 3	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il terzo spigolo della piastra
Filo 4	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il quarto spigolo della piastra
Tipo carico	: Numero di archivio delle tipologie di carico
Quota filo 1	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del primo filo fisso
Quota filo 2	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del secondo filo fisso
Quota filo 3	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del terzo filo fisso
Quota filo 4	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del quarto filo fisso
Tipo sezione	: Numero identificativo della sezione della piastra
Spessore	: Spessore della piastra
Kwinkler	: Costante di Winkler del terreno su cui poggia la piastra (zero nel caso di piastre in elevazione)
Tipo mater.	: Numero di archivio dei materiali shell

● **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>I</i> = Incastro <i>A</i> = Automatico <i>C</i> = Cerniera sferica <i>E</i> = 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 MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densità kg/mc	Ex*1E3 kg/cm ²	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cm ²	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cm ²	E12*1E3 kg/cm ²	E13*1E3 kg/cm ²	E22*1E3 kg/cm ²	E23*1E3 kg/cm ²	E33*1E3 kg/cm ²
1	2500	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131

ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)
601	30	1	LASTRA-PIASTRA
602	15	1	LASTRA-PIASTRA

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	200	0	2000	0	Categ. F	0,7	0,7	0,6		BOTOLA VASCA
2	0	1000	2000	0	Categ. E	1,0	0,9	0,8		SOLETTA PIENA H=20cm
3	0	3000	2000	0	Categ. E	1,0	0,9	0,8		SOLETTA IN C.A. (H=30cm) PIASTRA DI FONDAZIONE

CRITERI DI PROGETTO																		
IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER.COSTRUTTIV E				FLAG		
Crit	Elem.	% Rig	% Rig	Classe	Classe	Mod. El	Pois	Gamm	Tipo	Tipo	Toll.	Copr	Copr	Fi	Fi	Lun	Li	Ap
N.ro		Tors.	Fless	CLS	Acciaio	kg/cmq	son	a kg/mc	Ambiente	Armatura	Copr.	staf	ferr	min	st.	sta	n.	pe
1	ELEV.	60	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	XC2/XC3	POCO SENS.	0,00	2,5	4,0	14	8	80	0	0
3	PILAS	60	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	XC2/XC3	POCO SENS.	0,00	2,5	4,0	14	8	50	0	0

CRITERI DI PROGETTO																									
CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																									
Cri	Tipo	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/	Mt/	Wra/	Wfr/	Wpe/	σcRar	σcPer	σfRar	Spo	Spo	Spo	Coe	euk	
Nro	Elem	kg/cmq										Ac	Mtu	mm	mm	mm	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	Rar	Fre	Per	Vis		
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
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 SHELL IN C.A.												
IDENT		CARATTERISTICHE					DURABILITA'			COPRIFERRO		
Mat.	Rig	Classe	Classe	Mod. E	Pois-	Gamma	Tipo	Tipo	Toll.	Setti	Piastre	
N.ro	Fls	CLS	Acciaio	kg/cmq	son	kg/mc	Ambiente	Armatura	Copr.	(cm)	(cm)	
1	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	XC2/XC3	POCO SENS.	0,00	2,5	2,5	

MATERIALI SHELL IN C.A.																									
CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																									
Cri	Tipo	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/	Mt/	Wra/	Wfr/	Wpe/	σcRar	σcPer	σfRar	Spo	Spo	Spo	Coe	euk	
Nro	Elem	kg/cmq										Ac	Mtu	mm	mm	mm	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	Rar	Fre	Per	Vis		
1	SETTI	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50			0,4	0,3	150,0	112,0	3600						

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

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	3,00	Altezza edificio (m)	3,07
Massima dimens. dir. Y (m)	4,00	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	SECONDA
Longitudine Est (Grd)	13,30000	Latitudine Nord (Grd)	38,12000
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	C.A.	Sistema Costruttivo Dir.2	C.A.
Regolarita' in Altezza	SI (KR=1)	Regolarita' in Pianta	SI
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	50,00
Accelerazione Ag/g	0,06	Periodo Tc (sec.)	0,25
Fo	2,33	Fv	0,77
Fattore Stratigrafia 'S'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,12
Periodo TC (sec.)	0,36	Periodo TD (sec.)	1,84
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	475,00
Accelerazione Ag/g	0,18	Periodo Tc (sec.)	0,29
Fo	2,38	Fv	1,35
Fattore Stratigrafia 'S'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,14
Periodo TC (sec.)	0,41	Periodo TD (sec.)	2,30
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.C.			
Probabilita' Pvr	0,05	Periodo di Ritorno Anni	975,00
Accelerazione Ag/g	0,23	Periodo Tc (sec.)	0,30
Fo	2,42	Fv	1,56
Fattore Stratigrafia 'S'	1,18	Periodo TB (sec.)	0,14
Periodo TC (sec.)	0,42	Periodo TD (sec.)	2,51
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 1			
Classe Duttilita'	BASSA	Sotto-Sistema Strutturale	Pareti
AlfaU/Alfa1	1,20	Fattore riduttivo KW	0,50
Fattore di struttura 'q'	1,80		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 2			
Classe Duttilita'	BASSA	Sotto-Sistema Strutturale	Pareti
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore riduttivo KW	0,50
Fattore di struttura 'q'	1,50		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			

Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fundament.:	1,50
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	0,00	2	0,70	0,00
3	2,40	0,00	4	0,00	0,60
5	0,70	0,60	6	0,00	3,40
7	2,40	3,40			

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	2,77	Piano sismico	NO	NO
2	3,07	Interpiano	NO	NO					

SETTI ALLA QUOTA 2.77 m

GEOMETRIA		QUOTE		SCOSTAMENTI				CARICHI VERTICALI							PRESSIONI		RINFORZI MUR									
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Q in. (m)	Q. fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tam p	Ball	Espl	Tot.	Torc	Orizz	Assia	Ali	Psup.	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
1	601	30	1	2	2,77	2,77	-30	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-2000	-3000			
2	601	30	2	3	2,77	2,77	0	-15	0	30	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-2000	-3000			
3	601	30	3	7	2,77	2,77	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-2000	-3000			
4	601	30	7	6	2,77	2,77	30	15	0	-30	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-2000	-3000			
5	601	30	6	4	2,77	2,77	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-2000	-3000			
6	601	30	4	1	2,77	2,77	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-2000	-3000			

FORI SETTI ALLA QUOTA 2.77 m

Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz. Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiatura	Sezione Architrave	Sezione Piedritti	Materiale SottoFin.
2	1	150	150	LIBERO	0	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna	0
4	1	80	80	LIBERO	55	40	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna	0
5	1	150	100	LIBERO	37	57	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna	0

SETTI ALLA QUOTA 3.07 m

GEOMETRIA		QUOTE		SCOSTAMENTI				CARICHI VERTICALI							PRESSIONI		RINFORZI MUR									
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Q in. (m)	Q. fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tam p	Ball	Espl	Tot.	Torc	Orizz	Assia	Ali	Psup.	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
1	602	15	1	2	3,07	3,07	0	-8	0	0	-8	0	441	0	0	0	441	0	0	0	60	-2000	-2000			
2	602	15	5	2	3,07	3,07	-8	0	0	-8	0	0	489	0	0	0	489	0	0	0	60	2000	2000			
3	602	15	5	4	3,07	3,07	0	8	0	8	0	0	491	0	0	0	491	0	0	0	60	-2000	-2000			
4	602	15	4	1	3,07	3,07	-8	0	0	-8	0	0	548	0	0	0	548	0	0	0	60	-2000	-2000			

GEOMETRIA PIASTRE ALLA QUOTA 0 m

Piastra N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Tipo Car.	Quota Filo1	Quota Filo2	Quota Filo3	Quota Filo4	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.
1	1	2	5	4	3	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
2	2	3	7	5	3	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
3	7	6	4	5	3	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1

GEOMETRIA PIASTRE ALLA QUOTA 2.77 m

Piastra N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Tipo Car.	Quota Filo1	Quota Filo2	Quota Filo3	Quota Filo4	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.
2	2	3	7	5	2	1	1	1	1	1	20,0	0,0	1
3	5	7	6	4	2	1	1	1	1	1	20,0	0,0	1

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

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00

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

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Par.q<30Kn	1,50	1,50	1,05	1,50	1,05	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Bibl.Arch.	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	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	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
CARICO TERMICO	0,00	0,90	1,50	-0,90	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
SISMA DIREZ. GRD 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	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	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30

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

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Par.q<30Kn	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Bibl.Arch.	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80
Corr. Tors. dir. 0	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30
Corr. Tors. dir. 90	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00
CARICO TERMICO	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
SISMA DIREZ. GRD 0	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30
SISMA DIREZ. GRD 90	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00

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

DESCRIZIONI	31	32	33	34	35	36	37
Peso Strutturale	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
Var.Par.q<30Kn	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Bibl.Arch.	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80
Corr. Tors. dir. 0	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00
CARICO TERMICO	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
SISMA DIREZ. GRD 0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
SISMA DIREZ. GRD 90	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Par.q<30Kn	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70
Var.Bibl.Arch.	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
CARICO TERMICO	0,00	0,60	1,00	-0,60	-1,00
SISMA DIREZ. GRD 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
SISMA DIREZ. GRD 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00
Var.Par.q<30Kn	0,70	0,60	0,60
Var.Bibl.Arch.	0,90	0,80	0,80
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00
CARICO TERMICO	0,00	0,50	-0,50
SISMA DIREZ. GRD 0	0,00	0,00	0,00
SISMA DIREZ. GRD 90	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Par.q<30Kn	0,60
Var.Bibl.Arch.	0,80
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
CARICO TERMICO	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>
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 TABELLA DI STAMPA**

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

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

- Tabulato BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

PIANO	: <i>Numero del piano sismico</i>
QUOTA	: <i>Altezza del piano dallo spiccato di fondazione</i>
PESO	: <i>Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)</i>
XG	: <i>Ascissa del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale</i>
YG	: <i>Ordinata del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale</i>
XR	: <i>Ascissa del baricentro delle rigidzze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale</i>
YR	: <i>Ordinata del baricentro delle rigidzze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale</i>
DX	: <i>Scostamento in ascissa del baricentro delle rigidzze rispetto a quello delle masse (XR – XG)</i>
DY	: <i>Scostamento in ordinata del baricentro delle rigidzze rispetto a quello delle masse (YR – YG)</i>
Lpianta	: <i>Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al primo sisma</i>
Bpianta	: <i>Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al secondo sisma</i>
RigFleX	: <i>Rigidzza flessionale di piano nella direzione primo sisma</i>
RigFleY	: <i>Rigidzza flessionale di piano nella direzione secondo sisma</i>
RigTors	: <i>Rigidzza torsionale di piano</i>
r/l	: <i>Rapporto di piano per determinare se una struttura è deformabile torsionalmente (vedi DM 2008 7.4.3.1)</i>

- Tabulato VARIAZIONI MASSE E RIGIDEZZE 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)
Variatz%	: Variazione percentuale della massa rispetto al piano superiore
Tagliante, t	: Tagliante relativo al piano nella direzione X/Y
Spost(mm)	: Spostamento relativo del baricentro del piano in direzione X/Y
Klat(t/m)	: Rigidezza laterale del piano in direzione X/Y
Variatz(%)	: Variazione della rigidezza 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)

- Tabulato REGOLARITA' STRUTTURALE

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)

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

Quota N.ro:	: Quota a cui si trova l'elemento
Perim. N.ro	: Numero identificativo del macroelemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
Nodo 3d N.ro	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
Nx	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale (il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
Ny	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Txy	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
Mx	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
My	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
Mxy	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
ϵ_{cx} *10000	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x *10000 (Es. 0.35% = 35)
ϵ_{cy} *10000	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y *10000 (Es. 0.35% = 35)
ϵ_{fx} *10000	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x *10000 (Es. 1% = 100)
ϵ_{fy} *10000	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y *10000 (Es. 1% = 100)
Ax superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
Ay superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
Ax inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
Ay inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
Atag	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
σ_t	: Tensione massima di contatto con il terreno
Eta	: Abbassamento verticale del nodo in esame
Fpunz	: Forza punzonante sulla piastra
Apunz	: Armatura sufficiente da sola ad assorbire la forza punzonante

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

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

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

Quota	: Quota a cui si trova l'elemento
Perim.	: Numero identificativo del macro-elemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
Nodo	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
Comb Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti
Fes lim	: Fessura limite espressa in mm
Fess.	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Cos teta	: Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione
Sin teta	: Seno dell'angolo teta
Combina	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls
Carico	
s lim	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale x
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale y
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale

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	39,439	0,15931	5,0		0,165	0,279	0,335	0,650	0,650	1	0,167158	-,009859	0,000549
2	53,404	0,11765	5,0		0,163	0,270	0,318	0,588	0,588	1	0,009110	0,166282	-,000050
3	543,621	0,01156	5,0		0,080	0,217	0,222	0,300	0,300	1	0,193311	-,137569	0,113632

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

SISMA DIREZIONE: 0°									
Massa eccitata (t): 36.08			Massa totale (t): 36.08			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	5,998	100,00	35,97	99,70	1	5,94	-0,33	7,96	1,01
2	0,332	5,53	0,11	0,31	1	0,02	0,32	-0,02	
3	0,029	0,48	0,00	0,00	1	0,00	0,00	-0,02	

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

SISMA DIREZIONE: 0°									
Massa eccitata (t): 36.08			Massa totale (t): 36.08			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	5,998	100,00	35,97	99,70	1	10,03	-0,55	13,45	1,71
2	0,332	5,53	0,11	0,31	1	0,03	0,54	-0,04	
3	0,029	0,48	0,00	0,00	1	0,00	0,00	-0,05	

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

SISMA DIREZIONE: 0°

Massa eccitata (t): 36.08 Massa totale (t): 36.08 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	5,998	100,00	35,97	99,70	1	23,39	-1,29	31,35	3,99
2	0,332	5,53	0,11	0,31	1	0,06	1,17	-0,08	
3	0,029	0,48	0,00	0,00	1	0,00	0,00	-0,08	

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

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 36.08 Massa totale (t): 36.08 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	0,332	5,53	0,11	0,31	1	-0,33	0,02	-0,44	0,71
2	5,998	100,00	35,97	99,70	1	0,32	5,85	-0,39	
3	0,004	0,07	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	

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

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 36.08 Massa totale (t): 36.08 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	0,332	5,53	0,11	0,31	1	-0,67	0,04	-0,89	1,45
2	5,998	100,00	35,97	99,70	1	0,63	11,43	-0,76	
3	0,004	0,07	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,01	

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

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 36.08 Massa totale (t): 36.08 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	0,332	5,53	0,11	0,31	1	-1,29	0,07	-1,73	2,82
2	5,998	100,00	35,97	99,70	1	1,17	21,14	-1,40	
3	0,004	0,07	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,01	

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.			INVILUPPO S.L.O.			Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sisma N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sisma N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
1	0,00	0,92	1	39	1	0,460	4,617				VERIFICATO
1	0,92	1,85	39	42	1	0,485	4,617				VERIFICATO
1	1,85	2,77	42	45	1	0,486	4,617				VERIFICATO
1	2,77	3,07	45	104	1	0,160	1,500				VERIFICATO
2	0,00	0,75	2	41	1	0,381	3,750				VERIFICATO
2	0,75	1,50	41	44	1	0,399	3,750				VERIFICATO
2	1,50	2,77	44	47	1	0,653	6,350				VERIFICATO
2	2,77	3,07	47	105	1	0,169	1,500				VERIFICATO
3	0,00	0,92	23	52	1	0,528	4,617				VERIFICATO
3	0,92	1,85	52	53	1	0,460	4,617				VERIFICATO
3	1,85	2,77	53	54	1	0,445	4,617				VERIFICATO
4	0,00	0,92	3	70	1	0,421	4,617				VERIFICATO
4	0,92	1,85	70	74	1	0,483	4,617				VERIFICATO
4	1,85	2,77	74	78	1	0,525	4,617				VERIFICATO
4	2,77	3,07	78	107	1	0,188	1,500				VERIFICATO
5	0,00	2,77	4	96	1	1,429	13,850				VERIFICATO
5	2,77	3,07	96	106	1	0,195	1,500				VERIFICATO
6	0,00	0,92	30	58	1	0,465	4,617				VERIFICATO
6	0,92	1,85	58	61	1	0,473	4,617				VERIFICATO
6	1,85	2,77	61	63	1	0,480	4,617				VERIFICATO
7	0,00	0,92	27	56	1	0,491	4,617				VERIFICATO
7	0,92	1,85	56	59	1	0,469	4,617				VERIFICATO
7	1,85	2,77	59	55	1	0,458	4,617				VERIFICATO
8	0,00	2,77	5	79	1	1,432	13,850				VERIFICATO
9	0,00	2,77	6	51	1	1,432	13,850				VERIFICATO
10	0,00	2,77	7	80	1	1,433	13,850				VERIFICATO
11	0,00	2,77	8	81	1	1,431	13,850				VERIFICATO
12	0,00	2,77	9	82	1	1,431	13,850				VERIFICATO
13	0,00	2,77	10	83	1	1,430	13,850				VERIFICATO
14	0,00	2,77	11	84	1	1,430	13,850				VERIFICATO
15	0,00	2,77	12	86	1	1,430	13,850				VERIFICATO
16	0,00	2,77	13	87	1	1,429	13,850				VERIFICATO
17	0,00	2,77	14	88	1	1,428	13,850				VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI											
IDENTIFICATIVO				INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.			
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sisma Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sisma Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Stringa di Controllo Verifica
18	0,00	2,77	15	89	1	1,427	13,850				VERIFICATO
19	0,00	2,77	16	91	1	1,430	13,850				VERIFICATO
20	0,00	2,77	17	92	1	1,428	13,850				VERIFICATO
21	0,00	2,77	18	93	1	1,426	13,850				VERIFICATO
22	0,00	2,77	19	94	1	1,424	13,850				VERIFICATO
23	0,00	2,77	20	97	1	1,426	13,850				VERIFICATO
24	0,00	2,77	21	98	1	1,424	13,850				VERIFICATO
25	0,00	2,77	22	99	1	1,421	13,850				VERIFICATO
26	0,00	2,77	24	85	1	1,429	13,850				VERIFICATO
27	0,00	2,77	25	90	1	1,426	13,850				VERIFICATO
28	0,00	2,77	26	95	1	1,422	13,850				VERIFICATO
29	0,00	0,75	28	48	1	0,431	3,750				VERIFICATO
29	0,75	1,50	48	50	1	0,378	3,750				VERIFICATO
30	0,00	2,77	29	62	1	1,418	13,850				VERIFICATO
31	0,00	2,77	31	103	1	1,420	13,850				VERIFICATO
32	0,00	2,77	32	75	1	1,420	13,850				VERIFICATO
33	0,00	2,77	33	102	1	1,423	13,850				VERIFICATO
34	0,00	2,77	34	76	1	1,423	13,850				VERIFICATO
35	0,00	2,77	35	101	1	1,426	13,850				VERIFICATO
36	0,00	2,77	36	77	1	1,426	13,850				VERIFICATO
37	0,00	2,77	37	100	1	1,429	13,850				VERIFICATO
38	0,00	0,84	38	40	1	0,424	4,183				VERIFICATO
38	0,84	1,67	40	43	1	0,441	4,183				VERIFICATO
38	1,67	2,77	43	46	1	0,566	5,483				VERIFICATO
40	0,40	1,20	66	57	1	0,413	4,000				VERIFICATO
42	0,40	1,20	65	64	1	0,414	4,000				VERIFICATO
43	0,57	1,57	67	71	1	0,506	5,000				VERIFICATO
44	0,57	1,57	68	72	1	0,486	5,000				VERIFICATO
45	0,57	1,57	69	73	1	0,482	5,000				VERIFICATO

BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE														
IDENTIFICATOR E		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
1	2,77	36,08	1,21	1,71	1,35	3,03	0,14	1,33	3,40	2,40	5754	10464	2322692	12,40

VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO														
				DIREZIONE X					DIREZIONE Y					
Piano N.ro	Quota (m)	Peso (t)	Variaz. (%)	Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz. (%)	Teta	Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz. (%)	Teta	
1	2,77	36,08	0,0	10,03	1,75	5746	0,0	0,007	11,43	1,09	10490	0,0	0,003	

PERCENTUALI TAGLI PILASTRI E SETTI						
Piano N.r	% Taglio Pilastri X	% Taglio Setti X	% Taglio SecondariX	% Taglio Pilastri Y	% Taglio Setti Y	% Taglio SecondariY
1	0	100	0	0	100	0

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																					
Quo N.r	Per N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	ec x *10000	ec y *10000	ef x *10000	ef y *10000	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz kg	Apunz cmq
0	1	1	0	0	0	5011	-2099	1833	5	3	18	17	4,5	4,5	5,3	4,5	0,0	1,9	-1,9		
0	1	27	0	0	0	2041	2735	1262	3	3	17	17	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	2,3	-2,3		
0	1	30	0	0	0	2496	2403	-960	3	3	17	17	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	2,1	-2,1		
0	1	31	0	0	0	-2800	-2365	-316	4	3	17	17	4,5	4,5	1,5	4,5	0,0	1,5	-1,5		
0	1	32	0	0	0	1877	1546	-901	3	2	17	17	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	1,9	-1,9		
0	1	34	0	0	0	-2066	-1977	-344	3	3	17	17	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	1,8	-1,8		
0	1	35	0	0	0	-2496	-1988	40	3	3	17	17	4,5	4,5	1,3	1,1	0,0	1,4	-1,4		
0	1	36	0	0	0	1068	887	268	2	2	17	17	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	1,8	-1,8		
0	1	37	0	0	0	-2124	-2093	329	3	3	17	17	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	1,6	-1,6		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																					
Quo N.r	Per N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	ec x *10000	ec y *10000	ef x *10000	ef y *10000	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz kg	Apunz cmq
1	1	47	13869	12833	11116	-878	-1998	-461	0	3	18	17	4,7	6,9	3,7	4,2	1,4		-1,8		
1	1	54	9611	11714	9243	-425	-396	386	2	4	15	19	3,7	3,4	3,7	3,9	1,2		-2,3		
1	1	78	5611	10143	7738	-916	-485	-283	2	3	17	13	3,4	4,0	2,3	3,0	1,0		-1,8		
1	1	81	937	6941	5151	107	-818	-87	0	2	6	17	3,0	3,1	3,0	2,0	0,7		-1,8		
1	1	85	1039	11625	4453	-719	-404	371	2	3	12	19	3,0	3,0	3,0	3,3	0,6		-2,2		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Quo N.r	Per N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz kg	Apunz cmq
1	1	90	2113	12986	1171	-630	-167	75	2	12	13	19	3,0	3,0	1,5	3,0	0,1		-2,1		
1	1	91	2457	1167	1824	1138	877	-199	3	7	14	75	1,7	1,1	3,1	3,0	0,2		-1,7		
1	1	96	2687	-296	2521	1163	939	-256	3	3	14	18	1,8	1,2	3,2	3,0	0,3		-1,7		
1	1	103	1390	2878	612	637	320	147	2	3	11	79	1,4	0,9	3,0	3,0	0,1		-1,8		

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
0	1	1	Rara											RaraCls	150,0	51,5	5	3,4	0,0	21,8	5	-1,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	2,3	0,0	1,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	2137	5	3,4	0,0	881	5	-1,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,3	0,0	1,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	19,9	1	1,3	0,0	15,8	1	1,0	0,0
0	1	27	Rara											RaraCls	150,0	22,9	3	-1,5	0,0	28,7	5	1,9	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,9	0,0	1,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	929	3	-1,5	0,0	1168	5	1,9	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,9	0,0	-0,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	13,7	1	-0,9	0,0	11,2	1	0,7	0,0
0	1	30	Rara											RaraCls	150,0	26,1	5	1,7	0,0	25,4	5	1,7	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	1,1	0,0	1,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1061	5	1,7	0,0	1030	5	1,7	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,6	0,0	0,7	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	9,7	1	-0,6	0,0	11,5	1	0,7	0,0
0	1	31	Rara											RaraCls	150,0	29,7	3	-1,9	0,0	24,9	3	-1,6	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-1,5	0,0	-1,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1208	3	-1,9	0,0	1012	3	-1,6	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-1,1	0,0	-0,8	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	17,6	1	-1,1	0,0	12,5	1	-0,8	0,0
0	1	32	Rara											RaraCls	150,0	28,0	3	-1,8	0,0	27,1	3	-1,8	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-1,3	0,0	-1,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1139	3	-1,8	0,0	1101	3	-1,8	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,9	0,0	-0,9	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	13,3	1	-0,9	0,0	14,6	1	-0,9	0,0
0	1	34	Rara											RaraCls	150,0	21,6	3	-1,4	0,0	21,0	3	-1,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-1,0	0,0	-1,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	875	3	-1,4	0,0	849	3	-1,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,7	0,0	-0,8	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	10,5	1	-0,7	0,0	12,0	1	-0,8	0,0
0	1	35	Rara											RaraCls	150,0	26,5	3	-1,7	0,0	21,1	3	-1,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-1,4	0,0	-1,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1077	3	-1,7	0,0	855	3	-1,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-1,1	0,0	-0,8	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	16,5	1	-1,1	0,0	11,9	1	-0,8	0,0
0	1	36	Rara											RaraCls	150,0	14,6	3	-0,9	0,0	17,8	3	-1,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,6	0,0	-0,8	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	586	3	-0,9	0,0	718	3	-1,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	0,0	-0,4	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	4,4	1	-0,3	0,0	6,9	1	-0,4	0,0
0	1	37	Rara											RaraCls	150,0	22,6	3	-1,5	0,0	22,3	3	-1,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-1,1	0,0	-1,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	914	3	-1,5	0,0	902	3	-1,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,9	0,0	-0,8	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	13,2	1	-0,9	0,0	12,9	1	-0,8	0,0

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	1	47	Rara											RaraCls	150,0	17,5	1	-0,6	0,0	46,6	5	-1,6	-8,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,5	0,0	-1,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1391	3	-0,6	9,2	2088	3	-1,4	8,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,5	0,0	-1,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	15,7	1	-0,5	0,0	40,1	1	-1,3	0,0
1	1	54	Rara											RaraCls	150,0	9,3	1	-0,3	0,0	10,7	1	-0,3	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,3	-3,2	-0,4	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	832	3	-0,3	6,4	927	3	-0,3	7,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	0,0	-0,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	8,1	1	-0,3	0,0	9,8	1	-0,3	0,0
1	1	78	Rara											RaraCls	150,0	18,3	1	-0,6	0,0	7,3	1	-0,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,6	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	939	3	-0,6	3,7	904	3	-0,3	6,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,5	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	15,9	1	-0,5	0,0	6,6	1	-0,2	0,0
1	1	81	Rara											RaraCls	150,0	2,6	3	-0,1	-0,6	19,3	4	-0,6	-2,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	125	5	0,1	0,6	951	3	-0,6	4,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,6	1	0,1	0,0	16,9	1	-0,5	0,0
1	1	85	Rara											RaraCls	150,0	15,2	3	-0,5	0,7	8,5	1	0,3	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,4	0,3	-0,2	3,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	545	3	-0,5	0,7	925	3	-0,3	7,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,4	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	11,0	1	-0,4	0,0	7,9	1	0,3	0,0
1	1	90	Rara											RaraCls	150,0	12,9	3	-0,4	1,4	6,2	5	0,2	-8,7
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,3	0,7	0,0	4,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	544	3	-0,4	1,4	823	3	-0,1	8,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	8,3	1	-0,3	0,0	1,7	1	0,1	0,0
1	1	91	Rara											RaraCls	150,0	24,7	2	0,8	-1,0	19,3	4	0,6	-0,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,7	0,0	0,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	910	5	0,8	1,6	662	3	0,6	0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,7	0,0	0,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	21,8	1	0,7	0,0	16,9	1	0,5	0,0
1	1	96	Rara											RaraCls	150,0	24,9	4	0,8	1,1	19,7	5	0,6	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,7	0,0	0,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	939	5	0,8	1,8	626	5	0,6	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,7	0,0	0,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	21,8	1	0,7	0,0	16,4	1	0,5	0,0
1	1	103	Rara											RaraCls	150,0	13,6	3	0,4	0,9	6,6	1	0,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,4	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	509	3	0,4	0,9	380	3	0,2	1,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,4	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	11,7	1	0,4	0,0	6,0	1	0,2	0,0

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	εc x	εc y	εf x	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
------	-----	---------	----	----	-----	----	----	-----	------	------	------	------	-------	-------	-------	-------	-------	----	-----

N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	cmq	cmq	cmq	cmq	cmq	kg/cmq	mm		
1	1	1	22986	8701	7966	688	-917	32	10	0	15	16	5,0	3,4	5,6	3,0	1,0	1,85	-1,9
1	1	2	14002	-10800	20574	-1528	-1248	307	0	1	16	2	6,5	3,5	5,2	3,5	2,6	1,72	-1,7
1	1	23	21076	4883	30584	1066	-892	385	7	1	17	18	7,5	5,5	8,0	4,8	3,9	2,24	-2,2
1	1	28	15976	-4593	29227	-750	-911	331	7	2	14	7	7,4	4,6	6,9	4,6	3,7	2,07	-2,1
1	1	38	20952	-1472	13382	-170	-1729	416	12	3	16	15	5,1	3,5	5,6	3,0	1,7		-1,8
1	1	39	9997	11007	3447	1590	-149	-87	1	14	18	18	3,0	3,0	3,4	3,0	0,4		-1,9
1	1	49	29350	750	5233	-541	-208	170	14	0	17	7	5,4	3,0	4,9	3,0	0,7		-1,9
1	1	53	9806	-439	4161	1504	243	-14	1	0	16	4	3,0	3,0	3,8	3,0	0,5		-2,3
1	1	54	4082	62	1729	893	-73	-13	1	0	14	2	3,0	3,0	3,0	3,0	0,2		-2,3

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	εc x	εc y	εf x	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	*10000	*10000	cmq	cmq	cmq	cmq	cmq	kg/cmq	mm
1	2	25	19896	-6752	3848	-377	-1659	-56	12	3	14	16	4,4	3,0	3,9	3,0	0,5	2,06	-2,1
1	2	26	19838	-7040	2552	-1742	-3583	-1282	1	4	58	16	4,6	3,5	3,6	3,0	0,3	2,17	-2,2
1	2	27	20909	-1688	6686	-1340	-2587	-1029	5	4	17	18	5,2	3,2	4,7	3,0	0,9	2,32	-2,3
1	2	59	9429	4893	2933	3057	773	229	3	1	18	14	3,2	3,0	4,7	3,0	0,4		-2,3
1	2	113	6787	-5496	2495	-1600	-1449	543	2	3	15	15	3,4	3,0	3,0	3,0	0,3		-2,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	εc x	εc y	εf x	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	*10000	*10000	cmq	cmq	cmq	cmq	cmq	kg/cmq	mm
1	3	27	15674	-2245	4680	-583	1340	370	10	2	19	10	3,2	3,0	3,0	3,0	0,6	2,32	-2,3
1	3	30	16899	-1739	4127	244	1162	-215	14	2	19	9	3,0	3,0	3,0	3,0	0,5	2,12	-2,1
1	3	56	13567	4186	5405	-1609	-186	-165	0	7	17	16	4,3	3,0	3,3	3,0	0,7		-2,3
1	3	64	12354	270	3908	-915	-104	-45	4	0	18	3	3,2	3,0	3,0	3,0	0,5		-2,1
1	3	65	19769	855	6508	-177	1461	412	10	2	15	14	4,2	3,0	5,0	3,0	0,8		-2,1
1	3	66	20021	-10925	5477	686	1706	-71	9	3	15	7	4,2	3,0	4,7	3,0	0,7		-1,9

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	εc x	εc y	εf x	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	*10000	*10000	cmq	cmq	cmq	cmq	cmq	kg/cmq	mm
1	4	1	21865	2231	6469	-847	1460	-712	7	2	16	14	5,0	3,2	5,5	3,2	0,8	1,85	-1,9
1	4	3	20186	-3791	3758	-735	2856	-1102	6	3	18	14	3,8	3,0	5,2	3,6	0,5	1,79	-1,8
1	4	30	22189	1079	7099	-1197	1207	615	7	2	18	13	5,2	3,0	4,7	3,0	0,9	2,12	-2,1
1	4	32	21731	-7382	7045	-828	2018	1039	7	3	16	11	5,0	3,0	5,6	3,0	0,9	1,94	-1,9
1	4	68	30662	4781	2438	1220	1114	605	10	1	19	17	5,1	3,0	5,5	3,0	0,3		-1,8
1	4	75	-1030	-2911	3022	766	884	-490	2	2	13	11	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-2,0
1	4	76	1969	-3110	3043	928	1363	-459	1	2	12	9	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-1,9
1	4	77	519	-8865	2038	809	1420	270	2	2	25	7	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-1,8

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	εc x	εc y	εf x	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	*10000	*10000	cmq	cmq	cmq	cmq	cmq	kg/cmq	mm
2	1	45	131	-36	355	184	-96	-78	1	1	9	4	1,5	1,5	1,5	1,5	0,0		-1,9
2	1	47	-663	-2297	1052	-116	-407	-21	1	3	3	12	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-1,8
2	1	104	-1187	-610	1224	-1055	-497	-302	5	7	14	70	3,1	1,5	1,6	1,5	0,2		-1,9
2	1	105	-1171	-62	204	1085	416	-100	5	3	14	23	1,5	1,5	3,0	1,5	0,0		-1,8

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 4

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	εc x	εc y	εf x	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	*10000	*10000	cmq	cmq	cmq	cmq	cmq	kg/cmq	mm
2	4	45	474	696	690	202	183	179	1	1	11	11	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-1,9
2	4	78	26	-2783	886	272	552	220	2	4	13	17	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-1,8
2	4	104	1993	1269	803	781	318	193	11	3	94	29	1,5	1,5	1,9	1,5	0,1		-1,9
2	4	107	1555	-1068	2310	-801	-482	226	10	5	83	43	2,1	1,5	1,6	1,5	0,3		-1,9

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 5

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	εc x	εc y	εf x	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	*10000	*10000	cmq	cmq	cmq	cmq	cmq	kg/cmq	mm
2	5	47	-1148	-6540	6175	366	711	251	3	5	14	15	1,6	1,6	1,6	1,6	0,8		-1,8
2	5	96	673	3842	2727	198	399	130	1	2	11	14	1,5	1,7	1,5	2,2	0,3		-1,7
2	5	105	2899	-5731	3984	199	-310	216	1	1	12	1	2,3	1,5	1,8	1,5	0,5		-1,8
2	5	106	4974	4721	594	-259	-192	99	1	0	12	11	2,0	1,9	1,5	1,5	0,1		-1,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 6

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	εc x	εc y	εf x	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	*10000	*10000	cmq	cmq	cmq	cmq	cmq	kg/cmq	mm
2	6	78	-989	-5243	4087	-236	-345	-194	2	2	8	2	1,5	1,5	1,5	1,5	0,5		-1,8
2	6	96	667	3035	2436	213	390	-154	2	2	12	13	1,5	1,7	1,5	2,2	0,3		-1,7
2	6	106	2349	3361	1022	940	229	-137	4	1	16	10	2,0	1,5	3,0	2,0	0,1		-1,7
2	6	107	699	-5037	2689	-919	44	-177	4	0	14	0	3,2	1,5	2,2	1,5	0,3		-1,9

S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	1	1	Rara											RaraClS	150,0	6,6	3	0,4	-12,8	1,4	5	-0,6	6,1
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	-0,6	5,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	1558	5	0,5	15,4	913	5	-0,6	6,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,5	6,1	0,000	0,000	PermClS	112,0	5,6	1	0,4	1,2	0,0	0	0,0	0,0
1	1	2	Rara											RaraClS	150,0	11,8	3	-1,0	-19,8	20,4	4	-2,0	-26,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	-1,0	-5,2	-1,9	-26,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	714	5	-1,1	9,0	157	4	-2,0	-26,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	-1,0	-5,1	-1,8	-25,3	0,000	0,000	PermClS	112,0	10,4	1	-1,0	-5,1	18,6	1	-1,8	-25,3
1	1	23	Rara											RaraClS	150,0	6,8	3	0,4	-14,2	12,3	5	-1,1	-0,6
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,0	-1,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	809	5	0,7	14,0	345	5	-1,1	-0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-1,0	-0,2	0,000	0,000	PermClS	112,0	5,8	1	0,5	0,0	10,3	1	-1,0	-0,2
1	1	28	Rara											RaraClS	150,0	9,5	3	-0,7	-18,0	13,2	5	-1,2	-18,6
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,5	3,6	-1,1	-17,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	594	5	-0,5	10,4	102	5	-1,2	-18,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,6	-3,6	-1,1	-17,8	0,000	0,000	PermClS	112,0	6,0	1	-0,6	-3,6	11,7	1	-1,1	-17,8
1	1	38	Rara											RaraClS	150,0	5,9	3	0,2	-15,3	13,2	4	-1,2	-2,2
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	6,7	-1,1	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	650	5	0,3	13,9	344	5	-1,2	-1,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,6	-1,1	-3,1	0,000	0,000	PermClS	112,0	2,4	1	0,2	-0,6	11,9	1	-1,1	-3,1
1	1	39	Rara											RaraClS	150,0	17,5	5	1,2	0,8	3,9	5	0,3	0,4
			Freq	0,4	0,00	0	3	1,1	2,2	0,2	2,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1249	3	1,1	6,8	672	3	-0,1	7,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,1	3,7	0,1	3,8	0,000	0,000	PermClS	112,0	14,1	1	1,1	3,7	0,0	0	0,0	0,0
1	1	49	Rara											RaraClS	150,0	0,0	0	0,0	0,0	2,6	3	-0,2	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,3	18,0	-0,1	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	1871	5	-0,4	20,1	133	5	-0,1	0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	17,5	-0,1	0,4	0,000	0,000	PermClS	112,0	0,0	0	0,0	0,0	1,9	1	-0,1	0,4
1	1	53	Rara											RaraClS	150,0	14,0	3	1,1	4,0	4,0	5	0,3	-6,7
			Freq	0,4	0,00	0	2	1,0	4,4	0,2	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	1197	5	1,0	6,7	31	5	0,3	-6,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,0	5,1	0,2	-4,7	0,000	0,000	PermClS	112,0	11,6	1	1,0	5,1	3,1	1	0,2	-4,7
1	1	54	Rara											RaraClS	150,0	9,0	5	0,6	-0,1	1,4	5	0,0	-3,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,6	1,3	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	601	3	0,6	2,7	11	5	0,0	-3,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,6	1,3	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermClS	112,0	7,9	1	0,6	1,3	1,1	1	-0,1	-2,4

S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	2	25	Rara											RaraClS	150,0	6,7	3	-0,3	-16,1	17,9	5	-1,2	-4,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,3	-1,4	-1,2	-7,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1251	5	-0,3	13,2	405	5	-1,2	-4,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-1,3	-1,1	-6,7	0,000	0,000	PermClS	112,0	3,3	1	-0,2	-1,3	14,4	1	-1,1	-6,7
1	2	26	Rara											RaraClS	150,0	17,7	1	-1,2	-1,4	37,6	5	-2,6	-5,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	-1,1	-1,4	-2,4	-7,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1860	5	-1,2	13,1	1210	5	-2,6	-5,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-1,1	-1,4	-2,3	-6,8	0,000	0,000	PermClS	112,0	16,8	1	-1,1	-1,4	33,4	1	-2,3	-6,8
1	2	27	Rara											RaraClS	150,0	13,4	1	-0,9	-0,3	27,4	5	-1,8	-1,2
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,9	6,8	-1,6	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	1739	5	-0,9	13,9	1040	5	-1,8	-1,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,8	-0,3	-1,5	-1,4	0,000	0,000	PermClS	112,0	12,8	1	-0,8	-0,3	22,6	1	-1,5	-1,4
1	2	59	Rara											RaraClS	150,0	29,1	5	2,2	5,4	9,3	5	0,6	-1,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	2,1	5,7	0,6	0,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	1827	3	2,1	6,4	597	3	0,5	3,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	2,0	5,6	0,6	0,8	0,000	0,000	PermClS	112,0	27,0	1	2,0	5,6	8,1	1	0,6	0,8
1	2	113	Rara											RaraClS	150,0	14,1	5	-1,1	4,2	14,3	1	-1,0	-4,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	-1,1	4,3	-1,0	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	1061	3	-1,1	4,6	323	5	-1,0	-3,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	-1,1	4,2	-1,0	-4,2	0,000	0,000	PermClS	112,0	13,3	1	-1,1	4,2	14,0	1	-1,0	-4,2

S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	3	27	Rara											RaraClS	150,0	6,6	1	-0,4	0,3	16,2	5	1,1	-3,7
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	5,4	1,0	-2,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	1111	5	-0,4	10,4	467	2	0,9	-1,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	1,0	-2,3	0,000	0,000	PermClS	112,0	6,3	1	-0,4	0,3	14,2	1	1,0	-2,3
1	3	30	Rara											RaraClS	150,0	4,3	3	-0,2	-10,3	14,1	5	1,0	-2,6
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,2	5,9	0,9	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	1028	5	0,2	11,3	423	3	0,8	-1,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,4	0,8	-1,8	0,000	0,000	PermClS	112,0	1,9	1	0,1	0,4	12,5	1	0,8	-1,8
1	3	56	Rara											RaraClS	150,0	13,8	5	-1,2	5,4	4,3	5	-0,4	-3,9
			Freq	0,4	0,00	0	3	-1,1	6,1	-0,3	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	1471	3	-1,1	9,3	308	3	-0,1	2,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	-1,1	7,1	-0,2	-0,5	0,000	0,000	PermClS	112,0	11,3	1	-1,1	7,1	3,8	1	-0,2	-0,5
1	3	64	Rara											RaraClS	150,0	0,0	0	0,0	0,0	2,9	5	-0,2	-4,3
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,6	7,8	-0,2	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	1097	5	-0,6	8,5	22	5	-0,2	-4,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,6	7,4	-0,1	-2,3	0,000	0,000	PermClS	112,0	0,0	0	0,0	0,0	1,5	1	-0,1	-2,3

S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmqg	Kg/cmqg	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmqg	mb	(t*m)	(t)
1	3	65	Rara											RaraCls	150,0	5,2	3	0,3	-10,1	17,6	5	1,2	-3,9
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,4	7,3	1,1	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	1360	5	0,4	13,2	672	3	1,0	0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,4	1,5	1,1	-1,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	4,6	1	0,4	1,5	16,1	1	1,1	-1,6
1	3	66	Rara											RaraCls	150,0	7,2	1	0,5	-0,1	15,7	5	1,2	-7,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,5	-0,1	1,1	-8,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	1393	5	0,5	13,3	214	5	1,2	-7,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,4	-0,1	1,1	-8,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	6,9	1	0,4	-0,1	13,2	1	1,1	-8,4

S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmqg	Kg/cmqg	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmqg	mb	(t*m)	(t)
1	4	1	Rara											RaraCls	150,0	9,6	1	0,6	0,6	11,1	5	0,8	2,2
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,6	7,6	0,7	2,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	1622	5	0,7	14,6	748	3	0,7	3,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,6	0,6	0,7	2,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	9,0	1	0,6	0,6	9,1	1	0,7	2,8
1	4	3	Rara											RaraCls	150,0	15,0	1	1,0	-1,0	30,3	5	2,0	-2,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	1,0	-0,9	1,9	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	1755	5	1,0	13,4	1052	5	2,0	-2,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,9	-0,9	1,8	-4,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	14,1	1	0,9	-0,9	26,3	1	1,8	-4,6
1	4	30	Rara											RaraCls	150,0	11,9	1	-0,8	0,1	12,6	5	0,8	0,7
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	7,5	0,8	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	1744	5	-0,8	14,8	586	5	0,8	0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,1	0,8	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	11,2	1	-0,7	0,1	11,5	1	0,8	0,2
1	4	32	Rara											RaraCls	150,0	12,5	1	0,8	-1,2	20,6	5	1,4	-5,4
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,8	6,7	1,3	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	1741	5	0,9	14,4	488	5	1,4	-5,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,8	-1,1	1,3	-6,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	11,8	1	0,8	-1,1	17,1	1	1,3	-6,8
1	4	68	Rara											RaraCls	150,0	11,0	3	0,8	1,4	12,5	5	0,9	1,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,8	10,9	0,8	2,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	2246	5	0,8	20,9	764	3	0,8	3,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,8	10,5	0,8	2,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	10,6	1	0,8	2,0
1	4	75	Rara											RaraCls	150,0	7,9	2	0,5	-0,9	12,7	4	0,9	-5,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,5	-1,1	0,9	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	271	3	0,5	-0,7	208	5	0,9	-5,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,5	-1,1	0,8	-4,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	7,4	1	0,5	-1,1	11,4	1	0,8	-4,8
1	4	76	Rara											RaraCls	150,0	9,8	1	0,6	-0,4	13,8	3	0,9	-2,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,6	-0,4	0,9	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	504	3	0,6	1,3	420	3	0,9	-2,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,6	-0,4	0,8	-2,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	9,1	1	0,6	-0,4	12,1	1	0,8	-2,4
1	4	77	Rara											RaraCls	150,0	8,5	2	0,6	-0,3	12,6	4	1,0	-6,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,5	-1,1	0,9	-6,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	368	3	0,5	0,3	173	5	1,0	-6,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,5	-1,0	0,9	-6,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	7,7	1	0,5	-1,0	11,0	1	0,9	-6,1

S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmqg	Kg/cmqg	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmqg	mb	(t*m)	(t)
2	1	45	Rara											RaraCls	150,0	6,7	5	0,1	0,1	3,5	3	-0,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	0,0	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	184	5	0,1	0,1	89	3	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	5,4	1	0,1	-0,1	2,6	1	0,0	-0,3
2	1	47	Rara											RaraCls	150,0	4,2	5	-0,1	-0,5	14,8	4	-0,3	-1,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,4	-0,3	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	74	5	-0,1	-0,5	262	5	-0,3	-1,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,4	-0,2	-1,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	3,5	1	-0,1	-0,4	12,9	1	-0,2	-1,6
2	1	104	Rara											RaraCls	150,0	37,6	2	-0,7	-0,8	18,0	5	-0,3	-0,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,7	-0,7	-0,3	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	957	2	-0,7	-0,8	448	5	-0,3	-0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,6	-0,7	-0,3	-0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	33,5	1	-0,6	-0,7	15,6	1	-0,3	-0,3
2	1	105	Rara											RaraCls	150,0	38,7	2	0,7	-0,8	15,2	4	0,3	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,7	-0,7	0,3	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	987	2	0,7	-0,8	401	5	0,3	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,7	-0,7	0,2	-0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	34,5	1	0,7	-0,7	13,1	1	0,2	-0,2

S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 4																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmqg	Kg/cmqg	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmqg	mb	(t*m)	(t)
2	4	45	Rara											RaraCls	150,0	7,4	3	0,1	0,3	6,9	5	-0,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	0,0	-0,1	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	222	3	0,1	0,3	215	3	0,1	0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	-0,1	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	6,0	1	-0,1	0,0	6,2	1	-0,1	0,2
2	4	78	Rara											RaraCls	150,0	11,2	5	0,2	-0,6	20,1	4	0,4	-2,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,2	-0,3	0,4	-1,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	265	3	0,2	0,0	377	5	0,4	-1,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-0,3	0,3	-1,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	9,6	1	0,2	-0,3	17,4	1	0,3	-1,8
2	4	104	Rara											RaraCls	150,0	28,2	2	0,5	1,3	12,1	2	0,2	0,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,5	1,3	0,2	0,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	872	2	0,5	1,3	380	5	0,2	0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,5	1,3	0,2	0,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	24,9	1	0,5	1,3	10,6	1	0,2	0,7
2	4	107	Rara											RaraCls	150,0	28,9	2	-0,5	1,1	17,6	2	-0	

S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 5

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
2	5	47	Rara											RaraCls	150,0	13,2	3	0,2	-0,8	24,5	3	0,5	-4,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,2	-0,9	0,4	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	289	3	0,2	-0,8	342	3	0,5	-4,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-0,8	0,4	-4,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	11,2	1	0,2	-0,8	21,7	1	0,4	-4,1
2	5	96	Rara											RaraCls	150,0	7,4	5	0,1	0,4	13,5	4	0,3	2,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,5	0,2	2,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	232	4	0,1	0,5	613	4	0,3	2,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,5	0,2	2,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	5,9	1	0,1	0,5	11,4	1	0,2	2,4
2	5	105	Rara											RaraCls	150,0	9,3	5	-0,2	2,0	9,2	3	-0,2	-3,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,2	1,9	-0,2	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	444	5	-0,2	2,0	55	2	-0,2	-4,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	1,8	-0,2	-3,5	0,000	0,000	PermCls	112,0	7,6	1	-0,2	1,8	8,4	1	-0,2	-3,5
2	5	106	Rara											RaraCls	150,0	6,7	3	-0,2	3,4	3,2	4	-0,1	3,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,2	3,3	-0,1	3,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	546	3	-0,2	3,4	468	4	-0,1	3,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	3,1	-0,1	2,9	0,000	0,000	PermCls	112,0	5,4	1	-0,1	3,1	1,7	1	-0,1	2,9

S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 6

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
2	6	78	Rara											RaraCls	150,0	8,6	3	-0,2	-0,7	10,9	3	-0,2	-3,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,7	-0,2	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	173	3	-0,2	-0,7	78	3	-0,2	-3,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,6	-0,2	-3,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	7,2	1	-0,1	-0,6	9,3	1	-0,2	-3,1
2	6	96	Rara											RaraCls	150,0	7,8	3	0,1	0,5	13,8	3	0,3	2,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,4	0,2	1,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	244	3	0,1	0,5	555	3	0,3	2,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,4	0,2	1,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	6,6	1	0,1	0,4	12,0	1	0,2	1,8
2	6	106	Rara											RaraCls	150,0	33,8	2	0,6	1,6	7,1	4	0,2	2,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,6	1,5	0,1	2,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	1047	2	0,6	1,6	419	5	0,2	2,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,6	1,4	0,1	2,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	29,4	1	0,6	1,4	5,8	1	0,1	2,0
2	6	107	Rara											RaraCls	150,0	33,0	2	-0,6	0,5	5,2	4	-0,1	-3,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,6	0,5	-0,1	-3,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	933	2	-0,6	0,5	35	4	-0,1	-3,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,5	0,4	-0,1	-2,9	0,000	0,000	PermCls	112,0	28,7	1	-0,5	0,4	4,3	1	-0,1	-2,9