

PROVINCIA DI POTENZA  
UFFICIO EDILIZIA E PATRIMONIO

TAV. N.

STR-C-R02

LAVORI DA REALIZZARSI PRESSO I LABORATORI ANNESSI ALL'ISTITUTO  
"TEN. REMO RIGHETTI" DI MELFI DA ATTUARSI MEDIANTE:  
OPCM N.171/2014 INTERVENTO DI ADEGUAMENTO  
SISMICO DELL'EDIFICIO N.2.

P R O G E T T O E S E C U T I V O

DATA: FEB 2019

SCALA: COME INDICATO

TITOLO: ADEGUAMENTO BLOCCO LABORATORI ITIS  
RELAZIONE DI CALCOLO

RESPONSABILE UNICO  
DEL PROCEDIMENTO:

ING. TIZIANA CAPPA

PROGETTISTA  
ARCHITETTONICO  
E IMPIANTI:

GEOM. DONATO MONETTA

PROGETTISTA  
STRUTTURE:

ING. ANTONIO NARDUCCI

## 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, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 21 gennaio 2019, n. 7 “*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 rigidezza flettente che quella torcente, utilizzando per l'analisi agli elementi finiti l'elemento asta su suolo elastico alla *Winkler*.

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

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

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

- **DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.**

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

TRAVI:

1. Area minima delle staffe pari a  $1.5 \cdot b \text{ mm}^2/\text{m}$ , 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.
2. 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.
3. 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.

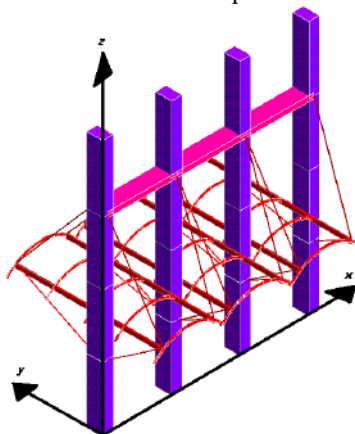
#### PILASTRI:

1. Armatura longitudinale compresa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di  $0,10 \cdot N_{ed}/f_{yd}$ ;
2. Barre longitudinali con diametro  $\geq 12 \text{ mm}$ ;
3. Diametro staffe  $\geq 6 \text{ mm}$  e comunque  $\geq 1/4$  del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.
4. 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

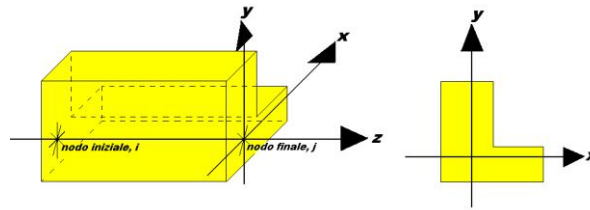
#### 1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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 vettoriali:



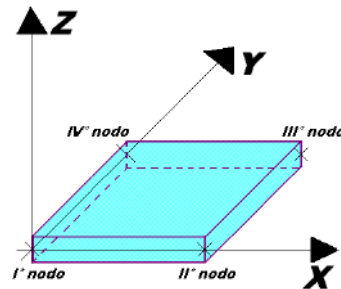
#### 2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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.

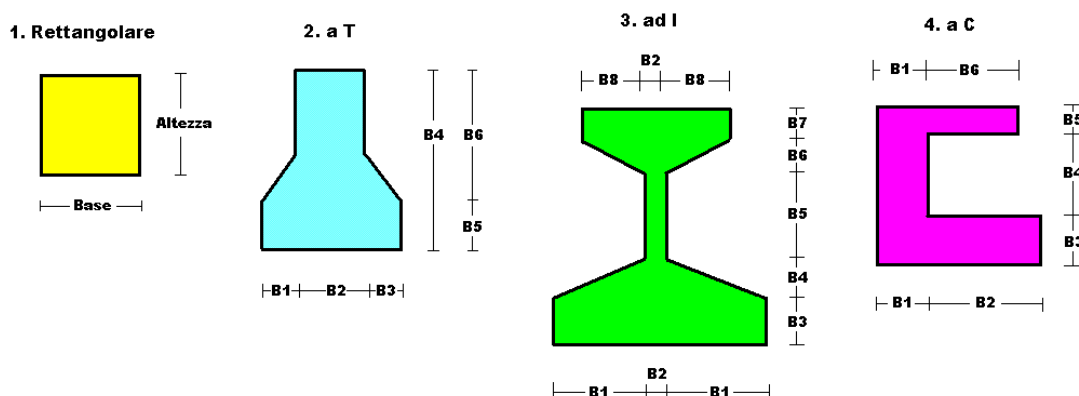
I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

## • 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 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.

<i>Crit.N.ro</i>	: <b>Numero indicativo del criterio di progetto</b>
<i>Elem.</i>	: <i>Tipo di elemento strutturale</i>
<i>%Rig.Tors.</i>	: <i>Percentuale di rigidità torsionale</i>
<i>Mod. E</i>	: <i>Modulo di elasticità normale</i>
<i>Poisson</i>	: <i>Coefficiente di Poisson</i>
<i>Sgmc</i>	: <i>Tensione massima di esercizio del calcestruzzo</i>
<i>tauc0</i>	: <i>Tensione tangenziale minima</i>
<i>tauc1</i>	: <i>Tensione tangenziale massima</i>
<i>Sgmf</i>	: <i>Tensione massima di esercizio dell'acciaio</i>
<i>Om.</i>	: <i>Coefficiente di omogeneizzazione</i>
<i>Gamma</i>	: <i>Peso specifico del materiale</i>
<i>Coprstaffa</i>	: <i>Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo</i>
<i>Fi min.</i>	: <i>Diametro minimo utilizzabile per le armature longitudinali</i>
<i>Fi st.</i>	: <i>Diametro delle staffe</i>
<i>Lar. st.</i>	: <i>Larghezza massima delle staffe</i>
<i>Psc</i>	: <i>Passo di scansione per i diagrammi delle caratteristiche</i>
<i>Pos.pol.</i>	: <i>Numero di posizioni delle armature per la verifica di sezioni poligonali</i>
<i>D arm.</i>	: <i>Passo di incremento dell'armatura per la verifica di sezioni poligonali</i>
<i>Iteraz.</i>	: <i>Numero massimo di iterazioni per la verifica di sezioni poligonali</i>
<b>Def. Tag.</b>	: <i>Deformabilità a taglio (si, no)</i>
<b>%Scorr.Staf.</b>	: <i>Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe</i>
<b>P.max staffe</b>	: <i>Passo massimo delle staffe</i>
<b>P.min.staffe</b>	: <i>Passo minimo delle staffe</i>
<b>tMt min.</b>	: <i>Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione</i>
<b>Ferri parete</b>	: <i>Presenza di ferri di parete a taglio</i>
<b>Ecc.lim.</b>	: <i>Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura</i>
<b>Tipo ver.</b>	: <i>Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)</i>
<b>FL.rett.</b>	: <i>Flessione retta forzata per sezioni dissimmetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)</i>
<b>Den.X pos.</b>	: <i>Denominatore della quantità <math>q^*l^3</math> per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo</i>
<b>Den.X neg.</b>	: <i>Denominatore della quantità <math>q^*l^3</math> per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo</i>
<b>Den.Y pos.</b>	: <i>Denominatore della quantità <math>q^*l^3</math> per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo</i>
<b>Den.Y neg.</b>	: <i>Denominatore della quantità <math>q^*l^3</math> per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma negativo</i>
<b>%Mag.car.</b>	: <i>Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione di carico</i>
<b>%Rid.Plas</b>	: <i>Rapporto tra i momenti sull'estremo della trave <math>M^*(ij)/M(ij)</math>, dove:</i> - <i><math>M^*(ij)</math>=Momento DOPO la ridistribuzione plastica</i> - <i><math>M(ij)</math>=Momento PRIMA della ridistribuzione plastica</i>

<b>Linear.</b>	: 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.
<b>Appesi</b>	: Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso; 0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso)
<b>Min. T/sigma</b>	: Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)
<b>Verif.Alette</b>	: Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)
<b>Kwinkl.</b>	: 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.

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

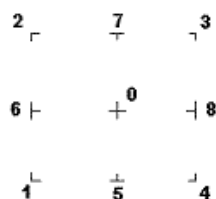
**0 = Piano sismico**, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

**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.

## Π 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 è 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*

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

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

## II SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

<i>Trave</i>	: Numero identificativo della trave alla quota in esame
<b>Sez.</b>	: 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
<b>Base x Alt.</b>	: Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza
<b>Magrone</b>	: Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
<b>Ang.</b>	: Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse
<b>Filo in.</b>	: Numero del filo fisso iniziale della trave
<b>Filo fin.</b>	: Numero del filo fisso finale della trave
<b>Quota in.</b>	: Quota dell'estremo iniziale della trave
<b>Quota fin.</b>	: Quota dell'estremo finale della trave
<b>dx in</b>	: Scostamento in direzione X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
<b>dx f</b>	: Scostamento in direzione X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
<b>dy in</b>	: Scostamento in direzione Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
<b>dy f</b>	: Scostamento in direzione Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
<b>Pann.</b>	: Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.
<b>Tamp.</b>	: Carico sulla trave dovuto a tamponature
<b>Ball.</b>	: Carico sulla trave dovuto a ballatoi
<b>Espl.</b>	: Carico sulla trave imposto dal progettista
<b>Tot.</b>	: Totale dei carichi verticali precedenti
<b>Torc.</b>	: Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
<b>Orizz.</b>	: Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
<b>Assia.</b>	: Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
<b>Ali.</b>	: Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica
<b>Crit.N.ro</b>	: 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:

<i>T<sub>x</sub>, T<sub>y</sub>, T<sub>z</sub></i>	: Valori delle rigidezze 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 rigidezza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.
<b>R<sub>x</sub>, R<sub>y</sub>, R<sub>z</sub></b>	: Valori delle rigidezze 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 rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

#### • SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

**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*

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

## ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.

Tipologia Rettangolare				Tipologia Rettangolare			
Sez. N.ro	Base (cm)	Altezza (cm)	Magrone (cm)	Sez. N.ro	Base (cm)	Altezza (cm)	Magrone (cm)
1	30,0	40,0	0,0	2	40,0	40,0	0,0
3	40,0	50,0	0,0	4	40,0	60,0	0,0
25	40,0	55,0	0,0				

## ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.

## CARATTERISTICHE STATICHE DELLE SEZIONI IN C.A.O.

Sez. N.ro	Area (cm <sup>2</sup> )	I <sub>xg</sub> (cm <sup>4</sup> )	I <sub>yg</sub> (cm <sup>4</sup> )	I <sub>p</sub> (cm <sup>4</sup> )
1	1200	160000	90000	250000
2	1600	213333	213333	426667
3	2000	416667	266667	683333
4	2400	720000	320000	1040000
25	2200	554583	293333	847917

## ARCHIVIO MATERIALE FRP

## ARCHIVIO MATERIALI FRP

Mater N.ro	Descrizione Materiale	Tipo Fibra	Orientam. Fibre	Gramm g/mq	Dens. kg/mc	SpessEq. (mm)	AreaRes mmq/m	Traz. N/mm <sup>2</sup>	CarMax kN/m	ModElast N/mm <sup>2</sup>	Eps fk (%)	Tipo Appl
1 2 3	MapeWrap C UNI-AX HM 300	Carbonio	MonoAss.	300	1820	0,1640	165	4410	700	390000	1,100	A

## 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
2 3	237 250	135 0	50 0	85 100	CopNeve<1k CopNeve<1k	0,5 0,5	0,2 0,2	0,0 0,0		copertura tamponature esterne

## CRITERI DI PROGETTO

IDEN	ASTE ELEVAZIONE														
Crit	Def	%Scorr	P max.	P min.	τMtmin	Ferri	Elim	Tipo	Fl.	DenX	DenX	DenY	DenY	%Ma g	%Rid
N.ro	Tag	Staffe	Staffe	Staffe	kg/cmq	parete	cm	verif.	rett	pos.	neg.	pos.	neg.	car.	Plas
1	si	100	30	0	3	no	200	Mx	1	0	0	0	0	0	100

## CRITERI DI PROGETTO

PILASTRI				PILASTRI			
IDEN	Crit	Def	τMtmin	Tipo	IDEN	Crit	Def
N.ro	Tag	kg/cm <sup>2</sup>	verif.	verif.	N.ro	Tag	kg/cm <sup>2</sup>
3	si	3,0	Dev.				

## 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/cm <sup>2</sup>	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	PROV	PROV	249281	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,5	14	8	60	0	0
3	PILAS	60	100	PROV	PROV	278426	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,4	16	6	60	0	

## CRITERI DI PROGETTO

## CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO

Cri N.ro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar --- kg/cm <sup>2</sup>	σcPer --- kg/cm <sup>2</sup>	σfRar --- kg/cm <sup>2</sup>	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
1	ELEV.	152,0	101,0	101,0	1833	1833	1594	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	91,0	68,0	1304				2,0	0,08
3	PILAS	247,0	164,0	164,0	1833	1833	1594	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	148,0	111,0	1304				2,0	0,08

## CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI

COSTANTE WINKLER				COSTANTE WINKLER				COSTANTE WINKLER		
Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc		Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc		Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc
1	7,00	0.00		2	7,00	0.00				

Ing. Antonio Narducci – Via Aldo Moro 15, 85025 Melfi (PZ)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 13885

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	28,74	Altezza edificio (m)	8,60
Massima dimens. dir. Y (m)	15,96	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	TERZA
Longitudine Est (Grd)	15,64462	Latitudine Nord (Grd)	40,99873
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
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	0,08	Periodo T'c (sec.)	0,33
Fo	2,51	Fv	0,95
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,45	Periodo TD (sec.)	1,91
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	712,00
Accelerazione Ag/g	0,23	Periodo T'c (sec.)	0,42
Fo	2,44	Fv	1,59
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,17	Periodo TB (sec.)	0,18
Periodo TC (sec.)	0,55	Periodo TD (sec.)	2,53
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 1			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Telaio
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore riduttivo KW	1,00
Fattore di comportamento 'q'	3,30		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 2			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Telaio
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore riduttivo KW	1,00
Fattore di comportamento 'q'	3,30		
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. fondament.:	1,50
Livello conoscenza	LC2		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

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	4,79	0,00
3	4,79	7,98		4	0,00	7,98
5	0,00	15,96		6	4,79	15,96
7	9,58	0,00		8	9,58	7,98
9	9,58	15,96		10	14,37	0,00
11	14,37	7,98		12	14,37	15,96
13	19,16	0,00		14	19,16	7,98
15	19,16	15,96		16	23,95	0,00
17	23,95	7,98		18	23,95	15,96
19	28,74	0,00		20	28,74	7,98
21	28,74	15,96				

**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	7,30	Piano sismico		
2	8,60	Interpiano	NO	NO					NO	NO

**PILASTRI IN C.A. QUOTA 7.3 m**

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)		Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
1	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
2	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
3	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
4	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
5	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
6	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
7	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
8	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
9	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
10	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
11	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
12	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
13	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
14	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
15	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
16	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
17	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
18	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
19	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
20	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
21	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.

**PILASTRI IN C.A. QUOTA 8.6 m**

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)		Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
2	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
3	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
6	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
7	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
8	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
9	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
10	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
11	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
12	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
13	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
14	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
15	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
16	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
17	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
18	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
19	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
20	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
21	4	Rett.	40,00 x 60,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	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	25	Tel.SismoRes.	0	6	9	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
2	25	Tel.SismoRes.	0	2	7	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
3	25	Tel.SismoRes.	0	7	10	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
4	25	Tel.SismoRes.	0	10	13	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
5	25	Tel.SismoRes.	0	13	16	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
6	25	Tel.SismoRes.	0	16	19	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
7	25	Tel.SismoRes.	0	9	12	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
8	25	Tel.SismoRes.	0	12	15	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
9	25	Tel.SismoRes.	0	15	18	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
10	25	Tel.SismoRes.	0	18	21	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
11	25	Tel.SismoRes.	0	21	20	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
13	25	Tel.SismoRes.	0	20	19	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
20	25	Tel.SismoRes.	0	3	8	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
21	25	Tel.SismoRes.	0	8	11	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
22	25	Tel.SismoRes.	0	11	14	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
23	25	Tel.SismoRes.	0	14	17	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
24	25	Tel.SismoRes.	0	17	20	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
25	25	Tel.SismoRes.	0	7	8	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
26	25	Tel.SismoRes.	0	10	11	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
27	25	Tel.SismoRes.	0	13	14	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
28	25	Tel.SismoRes.	0	16	17	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
29	25	Tel.SismoRes.	0	8	9	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1

Ing. Antonio Narducci – Via Aldo Moro 15, 85025 Melfi (PZ)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 13885

**ADEGUAMENTO BLOCCO LABORATORI ITIS – RELAZIONE DI CALCOLO**

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 %
30	25	Tel.SismoRes.	0	11	12	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0
31	25	Tel.SismoRes.	0	14	15	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0
32	25	Tel.SismoRes.	0	17	18	0,00	0,00	0	0	55	0	0	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 7.3 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 %
1	2	Tel.SismoRes.	0	1	2	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	2	Tel.SismoRes.	0	2	7	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	1	Tel.SismoRes.	0	3	8	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	2	Tel.SismoRes.	0	6	9	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	2	Tel.SismoRes.	0	7	10	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	1	Tel.SismoRes.	0	8	11	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	2	Tel.SismoRes.	0	9	12	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	2	Tel.SismoRes.	0	10	13	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	1	Tel.SismoRes.	0	11	14	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	2	Tel.SismoRes.	0	12	15	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	2	Tel.SismoRes.	0	13	16	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	1	Tel.SismoRes.	0	14	17	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	2	Tel.SismoRes.	0	15	18	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	2	Tel.SismoRes.	0	16	19	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	1	Tel.SismoRes.	0	17	20	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	2	Tel.SismoRes.	0	18	21	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
17	2	Tel.SismoRes.	0	5	6	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
18	1	Tel.SismoRes.	0	4	3	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
19	4	Tel.SismoRes.	0	1	4	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
20	4	Tel.SismoRes.	0	2	3	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
21	4	Tel.SismoRes.	0	3	6	7,30	7,30	0	0	140	0	0	140	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
22	4	Tel.SismoRes.	0	4	5	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
23	4	Tel.SismoRes.	0	7	8	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
24	4	Tel.SismoRes.	0	8	9	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
25	4	Tel.SismoRes.	0	10	11	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
26	4	Tel.SismoRes.	0	11	12	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
27	4	Tel.SismoRes.	0	13	14	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
28	4	Tel.SismoRes.	0	14	15	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
29	4	Tel.SismoRes.	0	16	17	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
30	4	Tel.SismoRes.	0	17	18	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
31	4	Tel.SismoRes.	0	19	20	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
32	4	Tel.SismoRes.	0	20	21	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
33	1	Tel.SismoRes.	0	1	2	7,30	7,30	0	0	-170	0	0	-170	0	0	0	0	0	0	0	0	0
34	1	Tel.SismoRes.	0	2	7	7,30	7,30	0	0	-170	0	0	-170	0	0	0	0	0	0	0	0	0
35	1	Tel.SismoRes.	0	7	10	7,30	7,30	0	0	-170	0	0	-170	0	0	0	0	0	0	0	0	0
36	1	Tel.SismoRes.	0	10	13	7,30	7,30	0	0	-170	0	0	-170	0	0	0	0	0	0	0	0	0
37	1	Tel.SismoRes.	0	13	16	7,30	7,30	0	0	-170	0	0	-170	0	0	0	0	0	0	0	0	0
38	1	Tel.SismoRes.	0	16	19	7,30	7,30	0	0	-170	0	0	-170	0	0	0	0	0	0	0	0	0
39	1	Tel.SismoRes.	0	5	6	7,30	7,30	0	0	-170	0	0	-170	0	0	0	0	0	0	0	0	0
40	1	Tel.SismoRes.	0	6	9	7,30	7,30	0	0	-170	0	0	-170	0	0	0	0	0	0	0	0	0
41	1	Tel.SismoRes.	0	9	12	7,30	7,30	0	0	-170	0	0	-170	0	0	0	0	0	0	0	0	0
42	1	Tel.SismoRes.	0	12	15	7,30	7,30	0	0	-170	0	0	-170	0	0	0	0	0	0	0	0	0
43	1	Tel.SismoRes.	0	15	18	7,30	7,30	0	0	-170	0	0	-170	0	0	0	0	0	0	0	0	0
44	1	Tel.SismoRes.	0	18	21	7,30	7,30	0	0	-170	0	0	-170	0	0	0	0	0	0	0	0	0
45	4	Tel.SismoRes.	0	6	3	7,30	7,30	0	0	0	0	0	0	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
46	4	Tel.SismoRes.	0	9	8	7,30	7,30	0	0	140	0	0	140	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
47	4	Tel.SismoRes.	0	12	11	7,30	7,30	0	0	140	0	0	140	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
48	4	Tel.SismoRes.	0	15	14	7,30	7,30	0	0	140	0	0	140	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
49	4	Tel.SismoRes.	0	18	17	7,30	7,30	0	0	140	0	0	140	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
50	4	Tel.SismoRes.	0	21	20	7,30	7,30	0	0	140	0	0	140	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
51	4	Tel.SismoRes.	0	20	19	7,30	7,30	0	0	140	0	0	140	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
52	4	Tel.SismoRes.	0	17	16	7,30	7,30	0	0	140	0	0	140	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
53	4	Tel.SismoRes.	0	14	13	7,30	7,30	0	0	140	0	0	140	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
54	4	Tel.SismoRes.	0	11	10	7,30	7,30	0	0	140	0	0	140	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
55	4	Tel.SismoRes.	0	8	7	7,30	7,30	0	0	140	0	0	140	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0
56	4	Tel.SismoRes.	0	3	2	7,30	7,30	0	0	140	0	0	140	1272	0	0	0	1272	0	0	0	0

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 8.6 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	3	Tel.SismoRes.	0	5	6	7,30	8,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
2	3	Tel.SismoRes.	0	6	9	7,30	8,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
3	3	Tel.SismoRes.	0	9	12	7,30	8,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
4	3	Tel.SismoRes.	0	12	15	7,30	8,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
5	3	Tel.SismoRes.	0	15	18	7,30	8,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
6	3	Tel.SismoRes.	0	18	21	7,30	8,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
7	3	Tel.SismoRes.	0	16	19	7,30	8,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
8	3	Tel.SismoRes.	0	13	16	7,30	8,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
9	3	Tel.SismoRes.	0	10	13	7,30	8,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
10	3	Tel.SismoRes.	0	7	10	7,30	8,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
11	3	Tel.SismoRes.	0	2	7	7,30	8,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
12	3	Tel.SismoRes.	0	1	2	7,30	8,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	



**ADEGUAMENTO BLOCCO LABORATORI ITIS – RELAZIONE DI CALCOLO**

NODI ALLA QUOTA 0 m																
IDENTIFICAZIONE				RIGIDEZZE NODO ESTERNE							CARICHI NODALI CONCENTRATI					
Filo N.ro	Quo N.	D.Quo cm	P. sis	Co di	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	Fx (t)	Fy (t)	Fz (t)	Mx (t-m)	My (t-m)	Mz (t-m)
3	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
4	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
5	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
6	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

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	1,30	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	1,50	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
Var.Neve h<=1000	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	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	0,00	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	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	0,00	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	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	1,00
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	1,00	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-0,30	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	-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	-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	34
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.		
DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Neve h<=1000	0,50	1,00
Var.Coperture	1,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.		
DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Neve h<=1000	0,00	0,20
Var.Coperture	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.	
DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Neve h<=1000	0,00
Var.Coperture	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

DATI ARMATURE TRAVI - SEZIONE RETTANGOLARE - QUOTA: 0 m																					
ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																					
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT												AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP					
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
1	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
2	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							

Ing. Antonio Narducci – Via Aldo Moro 15, 85025 Melfi (PZ)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 13885

**ADEGUAMENTO BLOCCO LABORATORI ITIS – RELAZIONE DI CALCOLO**

DATI ARMATURE TRAVI - SEZIONE RETTANGOLARE - QUOTA: 0 m																						
ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																						
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT												AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP						
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm	
3	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
4	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
5	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
6	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
7	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
8	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
9	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
10	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
11	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
13	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
20	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
21	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
22	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
23	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
24	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
25	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
26	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
27	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
28	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
29	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								

*Ing. Antonio Narducci – Via Aldo Moro 15, 85025 Melfi (PZ)*

*SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 13885*

**ADEGUAMENTO BLOCCO LABORATORI ITIS – RELAZIONE DI CALCOLO**

DATI ARMATURE TRAVI - SEZIONE RETTANGOLARE - QUOTA: 0 m																					
ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																					
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT												AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP					
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
30	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
31	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
32	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							

DATI ARMATURE PILASTRI - SEZIONE RETTANGOLARE - QUOTA: 7.3 m																							
ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																							
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT												AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP							
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm		
1	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0		
2	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0		
3	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Interna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Interna	0		
4	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0		
5	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0		
6	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0		
7	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0		
8	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Interna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Interna	0		
9	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0		
10	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0		
11	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Interna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Interna	0		
12	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0		
13	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0		
14	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Interna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Interna	0		
15	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0		
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0		

*Ing. Antonio Narducci – Via Aldo Moro 15, 85025 Melfi (PZ)*

*SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 13885*

**ADEGUAMENTO BLOCCO LABORATORI ITIS – RELAZIONE DI CALCOLO**

<b>DATI ARMATURE PILASTRI - SEZIONE RETTANGOLARE - QUOTA: 7.3 m</b>																					
<b>ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE</b>																					
<b>IDENTIFICATIVO</b>		<b>ARMATURE DI INPUT</b>										<b>AGGIUNTIVE</b>		<b>RINFORZO IN FRP</b>							
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
16	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
17	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Interna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Interna	0
18	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
19	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
20	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Interna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Interna	0
21	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	110	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0

<b>DATI ARMATURE TRAVI - SEZIONE RETTANGOLARE - QUOTA: 7.3 m</b>																					
<b>ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE</b>																					
<b>IDENTIFICATIVO</b>		<b>ARMATURE DI INPUT</b>										<b>AGGIUNTIVE</b>		<b>RINFORZO IN FRP</b>							
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
1	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
2	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
3	Iniz.	14	1	14	0	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	14	1	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	1	14	0	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0							
4	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
5	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
6	Iniz.	14	1	14	0	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	14	1	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	1	14	0	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0							
7	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
8	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
9	Iniz.	14	1	14	0	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	14	1	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	1	14	0	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0							
10	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
11	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
12	Iniz.	14	1	14	0	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	14	1	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	1	14	0	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0							

*Ing. Antonio Narducci – Via Aldo Moro 15, 85025 Melfi (PZ)*

*SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 13885*

**ADEGUAMENTO BLOCCO LABORATORI ITIS – RELAZIONE DI CALCOLO**

DATI ARMATURE TRAVI - SEZIONE RETTANGOLARE - QUOTA: 7.3 m																						
ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																						
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT												AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP						
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm	
13	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
14	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
15	Iniz.	14	1	14	0	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	1	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	1	14	0	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0								
16	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
17	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
18	Iniz.	14	1	14	0	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	1	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	1	14	0	14	0	14	6	15	2	2	0,0	0,0								
19	Iniz.	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
	Mezz.	16	0	16	5	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
20	Iniz.	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
	Mezz.	16	0	16	5	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
21	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
22	Iniz.	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
	Mezz.	16	0	16	5	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
23	Iniz.	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
	Mezz.	16	0	16	5	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
24	Iniz.	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
	Mezz.	16	0	16	5	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
25	Iniz.	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
	Mezz.	16	0	16	5	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
26	Iniz.	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
	Mezz.	16	0	16	5	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
27	Iniz.	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
	Mezz.	16	0	16	5	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
28	Iniz.	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
	Mezz.	16	0	16	5	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
29	Iniz.	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
	Mezz.	16	0	16	5	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
30	Iniz.	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
	Mezz.	16	0	16	5	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
31	Iniz.	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
	Mezz.	16	0	16	5	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0	
32	Iniz.	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	16	
	Mezz.	16	0	16	5	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0								

**ADEGUAMENTO BLOCCO LABORATORI ITIS – RELAZIONE DI CALCOLO**

DATI ARMATURE TRAVI - SEZIONE RETTANGOLARE - QUOTA: 7.3 m																					
ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																					
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP						
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
	Finale	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	16
33	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
34	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
35	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
36	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
37	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
38	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
39	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
40	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
41	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
42	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
43	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
44	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
45	Iniz.	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz.	16	0	16	5	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	2	16	1	16	0	16	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
46	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
47	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
48	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
49	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
50	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	16
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	16
51	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0
52	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	100	20	1	SI	Esterna	0

*Ing. Antonio Narducci – Via Aldo Moro 15, 85025 Melfi (PZ)*

**SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 13885**

**ADEGUAMENTO BLOCCO LABORATORI ITIS – RELAZIONE DI CALCOLO**

DATI ARMATURE TRAVI - SEZIONE RETTANGOLARE - QUOTA: 7.3 m																						
ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																						
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT												AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP						
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm	
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0		2	100	20	1	SI	Esterna	0
53	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0		2	100	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0		2	100	20	1	SI	Esterna	0
54	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0		2	100	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0		2	100	20	1	SI	Esterna	0
55	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0		2	100	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0		2	100	20	1	SI	Esterna	0
56	Iniz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0		2	100	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz.	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	12	0	12	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0		2	100	20	1	SI	Esterna	0

DATI ARMATURE PILASTRI - SEZIONE RETTANGOLARE - QUOTA: 8.6 m																					
ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																					
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP						
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
2	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
3	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
6	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
7	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
8	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
9	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
10	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
11	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
12	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
13	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
14	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
15	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
16	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
17	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0

*Ing. Antonio Narducci – Via Aldo Moro 15, 85025 Melfi (PZ)*

*SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 13885*

**ADEGUAMENTO BLOCCO LABORATORI ITIS – RELAZIONE DI CALCOLO**

DATI ARMATURE PILASTRI - SEZIONE RETTANGOLARE - QUOTA: 8.6 m																					
ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																					
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP						
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
	Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
18	Iniz. Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
		16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
19	Iniz. Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
		16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
20	Iniz. Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
		16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
21	Iniz. Mezz. Finale	16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0
		16	2	16	2	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0	2	70	20	1	SI	Esterna	0

DATI ARMATURE TRAVI - SEZIONE RETTANGOLARE - QUOTA: 8.6 m																						
ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																						
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT												AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP						
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm	
1	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
2	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
3	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
4	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
5	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
6	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
7	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
8	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
9	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
10	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
11	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
12	Iniz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Mezz.	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								
	Finale	14	0	14	0	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0								