

Determina n. 475 del 22/09/2026

OGGETTO: APPALTO "HD 01 GATE - REALIZZAZIONE DI UN EDIFICIO DEDICATO AI SERVIZI KNOWLEDGE BASED INTENSIVE – KIB"
AGGIUDICATARIA: CADEL S.C.A.R.L. INGEGNERIA-COSTRUZIONI E SERVIZI APPALTI S.p.a.
CUP: E27G22000150001
CIG: B10A675F48
Approvazione perizia di variante strutturale

IL RESPONSABILE DEL PROGETTO

PREMESSO CHE:

- con Decisione a contrarre n. 01 del 27/03/2024 è stato approvato il progetto esecutivo dell'intervento in oggetto per un importo complessivo di € 5.942.102,78 oltre IVA;
- i lavori sono stati aggiudicati al Consorzio stabile contraente CADEL S.C.A.R.L. - INGEGNERIA-COSTRUZIONI E SERVIZI APPALTI S.R.L., con sede in Piazza Salvatore Lobianco, 10 80143 NAPOLI - P.IVA 09755741213, per un importo contrattuale di € 4.845.360,31 compresi i costi per la sicurezza di Euro 110.167,44 oltre IVA;
- in data 27/09/2024 i lavori sono stati regolarmente consegnati sotto riserva di legge in via d'urgenza nelle more della stipula del contratto;
- in data 10 e 13/01/2025 è stato stipulato il relativo contratto d'appalto;
- nel corso dell'esecuzione dei lavori sono emerse circostanze impreviste e imprevedibili, nello specifico:
 - come attestato da documentazione agli atti, i risultati delle prove di compressione su cubetti del calcestruzzo impiegato nella realizzazione della struttura dell'edificio citato in oggetto hanno accertato una variabilità delle resistenze meccaniche tra i diversi impalcati con valori che, per alcuni impalcati, risultano inferiori a quelli assunti nel progetto depositato ed appaltato;
 - tale situazione, parzialmente attenuata nelle prove integrative eseguite sui primi due impalcati, mediante carotaggi, oltre ad evidenziare una esecuzione dei lavori non a regola d'arte e in contrasto con i vincoli contrattuali, ha determinato, una condizione complessiva di stabilità strutturale non in linea con il progetto approvato, validato e depositato e con i valori da norma;

- la Stazione Appaltante, allo scopo di effettuare ogni valutazione tecnica sulla reale risposta alle azioni sismiche e statiche dell'edificio così come realizzato, ha interpellato, a più riprese, tutte le figure professionali coinvolte sul progetto e sulla sua realizzazione affinché si potesse arrivare ad un accertamento definitivo della rispondenza o meno sismica e statica dell'edificio nel rispetto della normativa tecnica delle costruzioni (NTC 2018 e ss.mm.ii.) in vigore, anche attraverso tecniche e metodiche di calcolo certificate, non utilizzate nel calcolo iniziale.
- in particolare ha richiesto all'ing. Valentina Fasano, progettista calcolatore della Proter S.r.l. affidataria della progettazione dell'intervento, delle verifiche strutturali integrative condotte assumendo le effettive caratteristiche meccaniche dei calcestruzzi riscontrate in opera, includendo le verifiche locali di tutti gli elementi strutturali e di tutti i nodi trave-pilastro, come anche da parere del Collaudatore Strutturale ing. Umberto Di Cristinzi in data 22/12/2025.
- l'ing. Fasano, nella sua veste sopra citata, ha effettuato una serie di verifiche strutturali conclusesi, da ultimo, con l'invio tramite pec del 17/02/2026 dei risultati della verifica ai nodi della struttura esistente effettuata con analisi pushover, procedura statica non lineare impiegata per valutare la capacità di una struttura a fronte di azioni sismiche, coerentemente con la situazione oggetto di analisi e adeguatamente rappresentativo;
- da tale analisi pushover – i cui risultati si allegano alla presente - risultano diversi nodi trave-pilastro a rischio di collasso, alcuni, evidenziati in giallo, che vanno in crisi a trazione ed altri, evidenziati in verde, che vanno in crisi a compressione nelle condizioni di calcolo assunte dalla Norma;
- alla luce di quanto sopra, la Direzione dei Lavori, in data 08/04/2026, ha predisposto una variante strutturale, allegata, che va ad individuare azioni migliorative da effettuare su tutti i nodi a rischio collasso indicati con l'analisi pushover sopra citata così da riportare l'intervento nell'alveo della normativa e garantire la completa stabilità della struttura nei confronti delle azioni sismiche;
- la variante non altera la natura generale del contratto e che l'importo complessivo del contratto resta invariato;

VISTA la perizia di variante strutturale composta dai seguenti elaborati:

- Proposta interventi di adeguamento-signed.pdf
- 01_Dati_Input_HD01_signed.pdf
- 02_ValidazioneProgramma_HD01_signed.pdf
- 03_PushOver_HD01_signed.pdf
- 04_VerificaNodi_HD01_signed.pdf
- R01 - Relazione di calcolo-signed.pdf
- R02 - Intervento di rinforzo nodi a compressione-signed.pdf
- R03 - Intervento di rinforzo nodi a trazione-signed.pdf

PRESO ATTO quindi che la perizia di variante strutturale in questione non determina alcun aumento dei prezzi contrattuali, essendo ad invarianza economica e a totale carico economico del Consorzio affidatario e della Consorzata esecutrice,

VISTO il parere favorevole a tale perizia di variante espresso dal Collaudatore strutturale ing. Umberto Di Cristinzi in data 06/05/2026;

VISTO il verbale di verifica con esito positivo in data 08/07/2026 emesso dalla società CNC Ingegneri S.r.l., affidataria dell'incarico di verifica della progettazione dell'intervento "ONE HEALTH DIGITAL ECOSYSTEM", ai sensi dell'art.42 del D.Lvo 36/2023;

VISTO l'atto di sottomissione del 26/07/2026 debitamente sottoscritto dall'Impresa appaltatrice per accettazione delle modifiche con impegno esplicito a coprire con mezzi economici propri, senza alcuna possibilità di rimborso da parte della Stazione Appaltante, tutte le spese necessarie per l'esecuzione delle lavorazioni previste nella perizia nonché di ogni altra lavorazione necessaria a corredo dell'esecuzione degli interventi strutturali migliorativi;

VISTO il verbale di validazione del 10/09/2026 redatto dal RUP (Responsabile Unico del Progetto) con esito positivo in merito alla regolarità tecnico-amministrativa-contabile della variante;

Tutto ciò premesso

DETERMINA

- 1) **DI APPROVARE**, per le motivazioni espresse in premessa, la perizia di variante strutturale presentata dal Direttore dei Lavori in data 08/04/2026, composta da:
 - Proposta interventi di adeguamento-signed.pdf
 - 01_Dati_Input_HD01_signed.pdf
 - 02_ValidazioneProgramma_HD01_signed.pdf
 - 03_PushOver_HD01_signed.pdf
 - 04_VerificaNodi_HD01_signed.pdf
 - R01 - Relazione di calcolo-signed.pdf
 - R02 - Intervento di rinforzo nodi a compressione-signed.pdf
 - R03 - Intervento di rinforzo nodi a trazione-signed.pdf
- 2) **DI DARE ATTO** che il Quadro Economico contrattuale non risulta modificato, in quanto la variante è ad invarianza contrattuale in virtù dell'accettazione da parte del Consorzio appaltatore citato in premessa a coprire con mezzi economici propri, senza alcuna possibilità di rimborso da parte della Stazione Appaltante, tutte le spese necessarie per l'esecuzione delle lavorazioni previste nella perizia, nonché di ogni altra lavorazione necessaria a corredo dell'esecuzione degli interventi strutturali migliorativi;
- 3) **DI DARE ATTO** che con i lavori previsti nella perizia vengono ripristinate le condizioni di stabilità;
- 4) **DI APPROVARE** lo schema di atto di sottomissione tra la Stazione Appaltante e l'Impresa appaltatrice;

5) **DI TRASMETTERE** il presente provvedimento:

- alla Ditta appaltatrice
- al Direttore dei lavori
- al Collaudatore Strutturale
- alla Commissione di collaudo in corso d'opera

6) **DI ASSICURARE** l'opportuna pubblicità del contenuto del presente atto mediante pubblicazione sul sito istituzionale dell'Ente nell'apposita sezione "Società trasparente";

Allegati:

- Intera variante strutturale
 - Proposta interventi di adeguamento-signed.pdf
 - 01_Dati_Input_HD01_signed.pdf
 - 02_ValidazioneProgramma_HD01_signed.pdf
 - 03_PushOver_HD01_signed.pdf
 - 04_VerificaNodi_HD01_signed.pdf
 - R01 - Relazione di calcolo-signed.pdf
 - R02 - Intervento di rinforzo nodi a compressione-signed.pdf
 - R03 - Intervento di rinforzo nodi a trazione-signed.pdf
- Verbale di verifica ai sensi dell'art.42 del D.Lvo 36/2023 della società CNC Ingegneri S.r.l.;
- Verbale di validazione redatto dal RUP
- Atto di sottomissione

Il Responsabile del Progetto

(ing. Massimo Pillarella)



Alla Stazione Appaltante

I.N.M. NEUROMED S.P.A.

Via Atinense, 18
86077 Pozzilli (IS)
neuromed@pec.it

Al Responsabile Unico del Procedimento

Ing. Massimo Pillarella

neuromed@pec.it

OGGETTO:

**PROPOSTA DI INTERVENTI TECNICI PER ADEGUAMENTO
SISMICO DEI NODI TRAVE-PILASTRO**

LAVORI DI Realizzazione del progetto “ONE HEALTH ECOSYSTEM” - Lotto 1 - HD 01 GATE - REALIZZAZIONE DI UN EDIFICIO DEDICATO AI SERVIZI KNOWLEDGE BASED INTENSIVE – KIB

Codice CUP: **E27G22000150001**

Codice CIG: **B10A675F48**

IMPRESA AGGIUDICATARIA: **CADEL S.C.A.R.L.** Piazza Salvatore Lobianco, 10 80143 NAPOLI - P.IVA 09755741213

IMPRESA CONSORZIATA ESECUTRICE: **INGEGNERIA-COSTRUZIONI E SERVIZI APPALTI S.R.L.** Via Archimede, 185 00197 ROMA - P.IVA 13836701006

ATTO DI AGGIUDICAZIONE DELL'APPALTO: Determina n. 55 in data 12/09/2024, esecutiva.

IMPORTO LAVORI CONTRATTUALI: Euro € 4.845.360,31 compresi i costi per la sicurezza di € 110.167,44 e i costi di manodopera di € 1.671.128,15

CONTRATTO – SCRITTURA PRIVATA firmata digitalmente in data 10 e 13/01/2025

OPZIONE DI PROROGA CONTRATTUALE attivata in data 14/04/2025 con determina n.153

CONSEGNA LAVORI in data 27/09/2024

* * * *

Facendo seguito all'invito della Stazione Appaltante con nota prot. n. 101 del 03/03/2026, il sottoscritto Arch. Carmine D'Orsi, in qualità di Direttore dei Lavori, ha provveduto ad effettuare una valutazione tecnica finalizzata ad individuare le azioni migliorative per l'adeguamento dei nodi trave-pilastro che hanno evidenziato criticità nella verifica sismica redatta dal progettista strutturale Ing. Valentina Fasano.

La verifica ai nodi della struttura esistente effettuata con analisi pushover del 17/02/2026, redatta dall'Ing. Valentina Fasano, ha infatti evidenziato diversi nodi trave-pilastro a rischio di collasso, alcuni, evidenziati in verde, che vanno in crisi a compressione, ed altri evidenziati in giallo, che vanno in crisi a trazione.

Successivamente il sottoscritto ha richiesto all'Ing. Fasano un aggiornamento della verifica pushover concernente l'attribuzione ad ogni elemento strutturale dell'effettiva classe di resistenza del calcestruzzo desunta dalle prove di laboratorio. Tale analisi datata 31/03/2026 è stata prontamente elaborata dall'Ing. Fasano e trasmessa al sottoscritto ufficialmente in data 07/04/2026.

Dall'analisi innanzi riportata è emerso che:

- Travi e pilastri risultano VERIFICATI anche con i valori ridotti di f_c .
- I nodi dei pilastri d'angolo 1, 7, 30 e 36 non soddisfano la verifica a trazione diagonale alle quote +11,10 / +14,65 / +18,10 m.
- I nodi dei pilastri 2, 3, 14, 23, 34 e 35 non soddisfano la verifica a compressione diagonale alla quota +3,75 m.

Pertanto sono stati individuate due diverse tipologie di intervento che sanano le criticità rilevate il tutto come riportato nella relazione di calcolo e negli elaborati grafici redatti dallo scrivente.

Il primo intervento di adeguamento proposto è relativo al miglioramento sismico a trazione dei nodi pilastro-trave n. 1-7-30-36 degli impalcati a quota +11,10, +14,65 e +18,10 m e prevede la fasciatura dei nodi con il sistema CFRP cioè mediante l'utilizzo di tessuti in fibra di carbonio applicati e impregnati direttamente in cantiere con resina epossidica, secondo le seguenti fasi lavorative:

- Arrotondamento spigoli, sabbiatura e pulizia polveri;
- Apposizione di fasciature diagonali con tessuto unidirezionale;
- Apposizione di fascia a L di tessuto quadriassale all'intersezione tra trave e pilastro;
- Apposizione di pannello in tessuto quadriassale posto sulla faccia interna ed esterna del nodo.

Il secondo intervento di adeguamento proposto è relativo al miglioramento sismico a compressione dei nodi pilastro-trave n. 2-3-14-23-34-35 dell'impalcato posto a quota +3.75 m e prevede il ringrosso dei nodi con l'integrazione delle armature secondo le seguenti fasi lavorative:

- spicconatura del calcestruzzo per lo spessore del copriferro al fine di mettere a nudo le armature metalliche;
- realizzazione di perforazioni e successivo inghisaggio con ancorante chimico epossidico di armatura integrativa;
- ricostruzione del copriferro e ringrosso del nodo con malta espansiva a ritiro compensato e fibrorinforzata;

Per entrambi gli interventi proposti sono state indicate la tipologia e caratteristiche dei materiali da impiegare.

In considerazione di quanto innanzi specificato e sulla scorta degli elaborati progettuali allegati alla presente si chiede alla Stazione Appaltante ogni valutazione in merito ed eventuale approvazione formale delle soluzioni tecniche prospettate al fine di impartire il relativo ordine di servizio alla ditta esecutrice che dovrà provvedere alla realizzazione delle stesse a propria cura e spese.

Pozzilli, lì 08/04/2026

Distinti saluti.

IL DIRETTORE DEI LAVORI
Arch. Carmine D'Orsi



committente



Istituto Neurologico Mediterraneo NEUROMED SPA
Via Atinense, 18 | 86077 POZZILLI
Legale Rappresentante | Giovanni de Gaetano

RUP Responsabile Unico del Procedimento

ing. Massimo Pillarella

coordinamento progetto PROTER Srl

progetto architettonico

arch. Paolo Di Laura Frattura

arch. Giancarlo Manzo - arch. Emilio Iosue

arch. Barbara Fiacco

progetto strutturale | ing. Valentina Fasano

consulenze energetiche | ing. Claudio Perone

prevenzione incendi | ing. Antonio Di Giorgio

D.L. Direzione Lavori

arch. Carmine D'Orsi

Collaudo in corso d'opera

ing. Ing Umberto Di Cristinzi

progetto impianti

Dada Srl | via Pirandello 45/A4 - Campobasso

Direttore tecnico - ing. Ferdinando Massarella

Singena Srl | Salita Piedigrotta n. 3 - 80122 - Napoli

Direttore tecnico - prof. ing. Flavio Fucci

ing. Fulvio Fucci

verifiche geologiche | dott. geol. Vito La Banca

Impresa esecutrice

IMPRESA AGGIUDICATARIA: CADEL S.C.A.R.L.

IMPRESA CONSORZIATA ESECUTRICE: ICS S.p.a.

**VERIFICA
PUSH-OVER-INPUT**

office | PROTER Srl
via Gazzani n.46 - 86100 - Campobasso
info@pec.proter.eu

RELAZIONE DI CALCOLO

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

- **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

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

- **METODI DI CALCOLO**

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

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

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

- **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

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

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

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

Assemblate tutte le matrici di 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 $1.5 \cdot b$ mmq/ml, essendo b lo spessore minimo dell'anima misurato in mm, con passo non maggiore di 0,8 dell'altezza utile e con un minimo di 3 staffe al metro. In prossimità degli appoggi o di carichi concentrati

per una lunghezza pari all' altezza utile della sezione, il passo minimo sarà 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale.

2. Armatura longitudinale in zona tesa $\geq 0,26 \cdot f_{ctm}/f_{yk}$ 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.

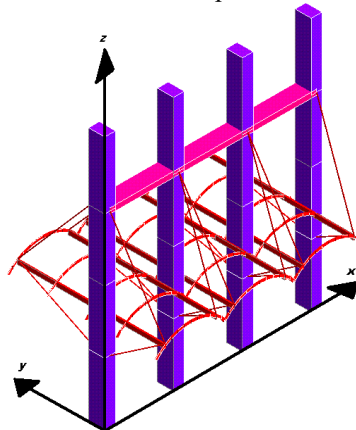
PILASTRI:

1. Armatura longitudinale compressa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di $0,10 \cdot N_{ed}/f_{yd}$;
2. Barre longitudinali con diametro ≥ 12 mm;
3. Diametro staffe ≥ 6 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

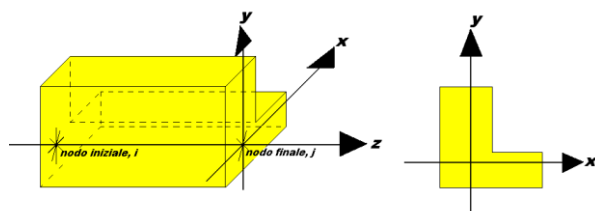
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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 vettori:



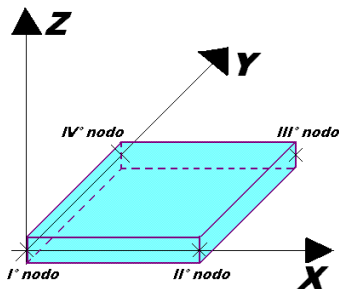
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

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



- **UNITÀ DI MISURA**

Si adottano le seguenti unità di misura:

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

- **CONVENZIONI SUI SEGNI**

I carichi agenti sono:

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

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

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

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta 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.

<i>Crit.N.ro</i>	: Numero indicativo del criterio di progetto
<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>
Def. Tag.	: <i>Deformabilità a taglio (si, no)</i>
%Scorr.Staf.	: <i>Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe</i>
P.max staffe	: <i>Passo massimo delle staffe</i>
P.min.staffe	: <i>Passo minimo delle staffe</i>
tMt min.	: <i>Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione</i>
Ferri parete	: <i>Presenza di ferri di parete a taglio</i>
Ecc.lim.	: <i>Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura</i>
Tipo ver.	: <i>Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)</i>
Fl.rett.	: <i>Flessione retta forzata per sezioni dissimetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)</i>
Den.X pos.	: <i>Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo</i>
Den.X neg.	: <i>Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo</i>
Den.Y pos.	: <i>Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo</i>
Den.Y neg.	: <i>Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma negativo</i>
%Mag.car.	: <i>Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione di carico</i>
%Rid.Plas	: <i>Rapporto tra i momenti sull'estremo della trave $M^*(ij)/M(ij)$, dove:</i> - $M^*(ij)$ =Momento DOPO la ridistribuzione plastica - $M(ij)$ =Momento PRIMA della ridistribuzione plastica

- Linear.** : Coefficiente descrittivo del comportamento dell'asta:
1 = comportamento lineare sia a trazione che a compressione
2 = comportamento non lineare sia a trazione che a compressione.
3 = comportamento lineare solo a trazione.
4 = comportamento non lineare solo a trazione.
5 = comportamento lineare solo a compressione.
6 = comportamento non lineare solo a compressione.
- Appesi** : Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso;
0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso)
- Min. T/sigma** : Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)
- Verif.Alette** : Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)
- Kwinkl.** : Costante di sottofondo del terreno

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

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

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per i pali.

<i>Crit.N.ro</i>	: Numero indicativo del criterio di progetto
<i>Schema</i>	: Tipologia di schema statico adottato per il palo nel modello strutturale
<i>Tratto Svett.</i>	: Porzione del palo che fuoriesce dal terreno
<i>Kwl0, Kwl</i>	: Parametri per definire la relazione che lega la costante di Winkler ortogonale all'asse del palo con la profondità secondo la relazione: $Kw(z) = Kwl0 + Kwl \cdot z$
<i>Rigid. Distrib.</i>	: Valore a metro lineare della rigidezza distribuita in (t/m)/m
<i>KwAss.</i>	: Valore della rigidezza K di Winkler assiale lungo il fusto del palo
<i>Kw Punta</i>	: Valore della rigidezza K di Winkler assiale alla punta del palo

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

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

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

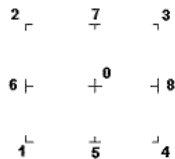
0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

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

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

Filo	: Numero del filo fisso in pianta su cui insiste il pilastro
Sez.	: Numero di archivio della sezione del pilastro
Tipologia	: Descrive le seguenti grandezze: a) La forma attraverso le sigle 'Rett.'=rettangolare; 'a T'; 'ad I'; 'a C'; 'Circ.=circolare; 'Polig.'=poligonale b) Gli ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza
Magrone	: Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
Ang.	: Angolo di rotazione della sezione. L'angolo e' positivo se antiorario
Codice	: Individua il posizionamento del filo fisso nella sezione. Per la sezione rettangolare valgono i seguenti codici di spigolo:



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

dx	: Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse X in pianta
dy	: Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse Y in pianta
Crit.N.ro	: Numero identificativo del criterio di progetto associato al pilastro
Tipo	: Tipo elemento ai fini sismici:
Elemento	Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato: - "Secondario NTC18": si intende un elemento pilastro secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità. - "NoGerarchia": si intende un elemento pilastro non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio pilastro meshato interno a pareti)

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

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

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

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

Tx, Ty, Tz	: Valori delle 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.
Rx, Ry, Rz	: 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.

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

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

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

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

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

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

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

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

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

ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)	Cordolo in Testa Sezione N.ro
601	30	1	Lastra-Piastra	Nessun Cordolo

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	350	150	100	100	Categ. H	0,0	0,0	0,0		Copertura
2	350	250	200	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		Foresteria
3	300	50	400	100	Categ. A	0,7	0,5	0,3		Ballatorio
4	250	20	0	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		Tamponatura
5	250	20	0	110	Categ. A	0,7	0,5	0,3		Tamponatura
6	0	100	300	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		
7	350	250	300	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		Fondazione

CRITERI DI PROGETTO

IDEN	ASTE ELEVAZIONE														
Crit N.ro	Def Tag	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τ Mtmin kg/cmq	Ferri parete	Elim cm	Tipo verif.	Fl. rett	DenX pos.	DenX neg.	DenY pos.	DenY neg.	%Mag car.	%Rid Plas
1	si	100	30	0	3	no	200	Mx	1	0	0	0	0	0	100
6	si	100	33	0	3	no	200	Mx	1	0	0	0	0	0	100

CRITERI DI PROGETTO

IDEN	PILASTRI				IDEN	PILASTRI			
Crit N.ro	Def Tag	τ Mtmin kg/cmq	Tipo verif.		Crit N.ro	Def Tag	τ Mtmin kg/cmq	Tipo verif.	
3	si	3,0	Dev.		5	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/cmq	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	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,5	14	8	60	1	0
3	PILAS	60	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,5	14	8	50	1	
5	PILAS	70	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	XC2/XC3	SENSIBILE	1,00	3,5	5,0	14	8	50	1	
6	ELEV.	70	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	XC2/XC3	SENSIBILE	1,00	3,5	5,0	14	8	50	1	0

CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																								
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar --- kg/cmq ---	σcPer --- kg/cmq ---	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
				-----	kg/cmq	----																		
1	ELEV.	280,0	158,0	158,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	168,0	126,0	3600				2,0	0,08
3	PILAS	280,0	158,0	158,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	168,0	126,0	3600				2,0	0,08
5	PILAS	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,3	0,2	150,0	112,0	3600				2,0	0,08
6	ELEV.	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,3	0,2	150,0	112,0	3600				2,0	0,08

MATERIALI SHELL IN C.A.

IDEN	%	CARATTERISTICHE					DURABILITA'			COPRIFERRO	
Mat. N.ro	Rig Fls	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. E kg/cmq	Pois- son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Setti (cm)	Piastre (cm)
1	100	C20/25	B450C	299619	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	2,0

MATERIALI SHELL IN C.A.

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																								
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σ Rar --- kg/cmq ---	σ Per --- kg/cmq ---	σ Rar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
1	SETTI	200,0	113,0	113,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50			0,4	0,3	120,0	90,0	3600					

MATERIALI SETTI CLS DEBOLMENTE ARMATI

MATERIALE DI FUNDAMENTO ARMATO															
IDEN	COMPONENTI			PILASTRINI			TRAVETTE			DATI DI CALCOLO					
Mat. N.ro	Tipo Cassero	Classe CLS	Classe Acc.	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Sp.Equiv. cm	Gamma Eq. kg/mq	Riduz Mod.G	Riduz Mod.E	Coprif. cm	Strati Armature
2	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	16,00	22,80	14,00	10,00	25,00	12,00	433,00	2,20	1,00	2,00	1
3	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	14,00	22,80	14,00	10,00	25,00	10,60	384,00	2,20	1,00	2,00	1
4	LegnoBloc	C25/30	B450C	21,00	18,00	25,00	16,00	10,00	25,00	15,12	488,00	2,20	1,00	2,00	1

MATERIALI SETTI CLS DEBOLMENTE ARMATI																
IDEN	COMPONENTI			PILASTRINI			TRAVETTE			DATI DI CALCOLO						
Mat. N.ro	Tipo Cassero	Classe CLS	Classe Acc.	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Sp.Equiv. cm	Gamma Eq. kg/mq	Riduz Mod.G	Riduz Mod.E	Coprif. cm	Strati Armature	
5	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	17,50	25,00	14,00	10,00	25,00	12,60	509,00	2,20	1,00	2,00	1	
6	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	11,00	25,00	14,00	10,00	25,00	7,90	495,00	2,20	1,00	2,00	1	
7	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	12,00	22,80	14,00	10,00	25,00	9,00	316,00	2,20	1,00	2,00	1	
8	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	15,00	25,00	14,00	10,00	25,00	11,70	368,00	2,20	1,00	2,00	1	
9	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	18,00	25,00	14,00	10,00	25,00	14,00	445,00	2,20	1,00	2,00	1	
10	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	21,00	25,00	14,00	10,00	25,00	16,40	511,00	2,20	1,00	2,00	1	
11	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	16,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,80	382,00	3,33	3,33	8,00	1	
12	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	19,00	25,00	12,00	8,00	25,00	15,20	445,00	3,33	3,33	9,50	1	
13	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	30,00	25,00	24,00	8,00	25,00	24,00	694,00	3,33	3,33	7,50	1	
14	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,00	392,00	3,33	3,33	7,50	1	
15	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,00	395,00	3,33	3,33	7,50	1	
16	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,00	400,00	3,33	3,33	7,50	1	
17	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	10,00	8,00	25,00	12,00	407,00	3,33	3,33	7,50	1	
18	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	18,00	25,00	15,00	8,00	25,00	14,40	453,00	3,33	3,33	9,00	1	
19	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	19,00	25,00	16,00	8,00	25,00	15,20	475,00	3,33	3,33	9,50	1	
20	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	25,00	25,00	20,00	8,00	25,00	20,00	597,00	3,33	3,33	12,50	1	
21	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	21,00	25,00	16,00	8,00	25,00	16,80	522,00	3,33	3,33	10,50	1	
22	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	18,00	25,00	13,00	8,00	25,00	14,40	465,00	3,33	3,33	9,00	1	

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI												
IDEN	CARATTER. MECCANICHE			IDEN	CARATTER. MECCANICHE			IDEN	CARATTER. MECCANICHE			
Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cm ²	Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cm ²	Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cm ²	
1	15,00	0,00	Trz/Cmp	2	10,00	0,00	Trz/Cmp					

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	35,90	Altezza edificio (m)	21,15
Massima dimens. dir. Y (m)	24,20	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	III Cu=1.5
Longitudine Est (Grd)	14,06174	Latitudine Nord (Grd)	41,51571
Categoria Suolo	C	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	0,11	Periodo T'c (sec.)	0,29
Fo	2,33	Fv	1,06
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,46	Periodo TD (sec.)	2,05
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	712,00
Accelerazione Ag/g	0,30	Periodo T'c (sec.)	0,36
Fo	2,29	Fv	1,70
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,29	Periodo TB (sec.)	0,18
Periodo TC (sec.)	0,53	Periodo TD (sec.)	2,81
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 1			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Telaio
AlfaU/Alfa1	1,30	Fattore riduttivo KW	1,00
Fattore di comportam 'q'	3,90		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 2			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Telaio
AlfaU/Alfa1	1,30	Fattore riduttivo KW	1,00
Fattore di comportam 'q'	3,90		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Legno pannelli OSB	1,40	Legno per comb. fondament.:	1,30

Livello conoscenza	NUOVA COSTRUZIONE		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
1	0,00	0,00		2	6,70	0,00
3	8,65	1,30		4	16,00	1,30
5	22,90	1,30		6	29,80	1,30
7	35,90	1,30		8	0,00	7,85
9	6,25	7,85		10	8,65	7,85
11	16,00	7,85		12	22,90	7,85
13	29,80	7,85		14	35,90	7,85
15	15,30	9,95		16	19,92	9,95
17	29,65	10,70		18	35,90	10,70
19	0,00	13,50		20	6,25	13,50
21	15,30	14,25		22	19,92	14,25
23	0,00	16,65		24	6,70	16,65
25	13,60	16,65		26	20,50	16,65
27	27,25	16,65		28	29,65	16,95
29	35,90	16,95		30	0,00	22,90
31	6,70	22,90		32	13,60	22,90
33	20,50	22,90		34	27,25	22,90
35	29,80	24,20		36	35,90	24,20
37	8,65	0,00		38	9,90	9,95
39	9,90	14,25		40	12,30	9,95
41	12,30	14,25		42	24,90	9,95
43	24,90	14,25		44	27,30	9,95
45	27,30	14,25		46	27,25	24,20
47	6,25	9,95		48	15,30	16,65
49	22,90	9,95		50	22,90	14,25
51	22,90	16,65		52	19,92	7,85
53	29,65	14,25		54	27,30	7,85
55	13,60	14,25				

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	3,75	Piano sismico	NO	NO
2	7,60	Piano sismico	NO	NO	3	11,10	Piano sismico	NO	NO
4	14,65	Piano sismico	NO	NO	5	18,10	Piano sismico	NO	NO
6	21,15	Piano sismico	NO	NO					

PILASTRI IN C.A. QUOTA 3.75 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. 30,00 x 60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
2	4	Rett. 30,00 x 60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
3	4	Rett. 30,00 x 60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
4	4	Rett. 30,00 x 60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
5	4	Rett. 30,00 x 60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
6	4	Rett. 30,00 x 60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
7	4	Rett. 30,00 x 60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
8	4	Rett. 30,00 x 60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.

PILASTRI IN C.A. QUOTA 3.75 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
9	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.
10	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
11	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
12	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
13	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
14	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	8	-15,00	0,00	3	SismoResist.
15	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	2	30,00	15,00	3	SismoResist.
16	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	2	30,00	15,00	3	SismoResist.
17	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
18	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
19	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
20	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
21	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
22	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
23	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.
24	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
25	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
26	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
27	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
28	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
29	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
30	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
31	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
32	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
33	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
34	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
35	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
36	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.

PILASTRI IN C.A. QUOTA 7.6 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
1	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
2	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
3	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
4	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
5	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
6	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
7	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
8	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.
9	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.
10	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
11	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
12	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
13	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
14	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	8	-15,00	0,00	3	SismoResist.
15	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	2	30,00	15,00	3	SismoResist.
16	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	2	30,00	15,00	3	SismoResist.
17	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
18	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
19	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
20	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
21	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
22	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
23	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.
24	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
25	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
26	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
27	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
28	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
29	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
30	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
31	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
32	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
33	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
34	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
35	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
36	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.

PILASTRI IN C.A. QUOTA 11.1 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.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
2	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
3	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
4	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
5	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
6	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
7	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
8	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.
9	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.
10	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
11	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
12	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
13	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
14	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	8	-15,00	0,00	3	SismoResist.
15	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	2	30,00	15,00	3	SismoResist.
16	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	2	30,00	15,00	3	SismoResist.
17	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
18	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
19	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
20	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
21	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
22	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
23	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.
24	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
25	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
26	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
27	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
28	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
29	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
30	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
31	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
32	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
33	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
34	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
35	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
36	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.

PILASTRI IN C.A. QUOTA 14.65 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.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
2	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
3	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
4	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
5	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
6	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
7	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
8	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.
9	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.
10	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
11	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
12	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
13	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
14	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	8	-15,00	0,00	3	SismoResist.
15	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	2	30,00	15,00	3	SismoResist.
16	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	2	30,00	15,00	3	SismoResist.
17	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
18	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
19	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
20	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
21	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
22	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
23	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.
24	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
25	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
26	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
27	4	Rett.	30,00	x	60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.

PILASTRI IN C.A. QUOTA 14.65 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
28	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
29	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
30	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
31	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
32	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
33	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
34	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
35	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
36	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.

PILASTRI IN C.A. QUOTA 18.1 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.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
2	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
3	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
4	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
5	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
6	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
7	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	1	-30,00	15,00	3	SismoResist.
8	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.
9	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.
10	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
11	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
12	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
13	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
14	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	8	-15,00	0,00	3	SismoResist.
15	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	2	30,00	15,00	3	SismoResist.
16	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	2	30,00	15,00	3	SismoResist.
17	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
18	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
19	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
20	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	1	15,00	30,00	3	SismoResist.
21	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
22	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
23	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	2	15,00	-30,00	3	SismoResist.
24	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
25	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
26	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
27	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
28	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
29	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
30	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
31	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
32	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
33	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
34	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.
35	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	4	-30,00	-15,00	3	SismoResist.
36	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	0,00	3	-15,00	-30,00	3	SismoResist.

PILASTRI IN C.A. QUOTA 21.15 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
15	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	2	30,00	15,00	3	SismoResist.
16	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	2	30,00	15,00	3	SismoResist.
21	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.
22	4	Rett.	30,00	x 60,00	0,0	90,00	3	30,00	-15,00	3	SismoResist.

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 3.75 m

IDENTIF. TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI	
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml
3	38	40	2,40	Pann.Speciale	2	Categ. A	2,52	350	3,24	250	200	0	975	975
4	43	45	2,40	Pann.Speciale	2	Categ. A	2,47	350	3,18	250	200	0	957	957
7	1	2	6,25	Ballatoio Tamponatura	3 4	Categ. A Categ. A	10,31 22,20	300 250	11,25 22,20	50 20	400 0	100 0	1485 959	2444

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 3.75 m														
IDENTIF. TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI	
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml
8	2	3	2,80	Pann.Normale	2	Categ. A	7,98	350	8,40	250	200	0	2345	4384
				Ballatoio	3	Categ. A	3,78	300	4,20	50	400	100	1230	
				Tamponatura	4	Categ. A	8,39	250	8,39	20	0	0	809	
9	3	4	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,29	350	21,33	250	200	0	2420	4871
				Ballatoio	3	Categ. A	11,39	300	12,42	50	400	100	1485	
				Tamponatura	4	Categ. A	24,69	250	24,69	20	0	0	966	
10	4	5	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	4469
				Ballatoio	3	Categ. A	7,93	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	24,56	250	24,56	20	0	0	961	
11	5	6	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2447	4469
				Ballatoio	3	Categ. A	7,94	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	24,57	250	24,57	20	0	0	961	
12	6	7	6,10	Pann.Normale	2	Categ. A	18,38	350	19,30	250	200	0	2478	4489
				Ballatoio	3	Categ. A	7,02	300	7,93	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	21,49	250	21,49	20	0	0	951	
13	7	14	6,40	Ballatoio	3	Categ. A	7,36	300	8,32	50	400	100	1060	2017
				Tamponatura	4	Categ. A	22,69	250	22,69	20	0	0	957	
14	14	18	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	7,82	350	8,20	250	200	0	2521	4431
				Ballatoio	3	Categ. A	2,93	300	3,32	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	8,03	250	8,03	20	0	0	850	
15	18	29	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2447	4461
				Ballatoio	3	Categ. A	7,19	300	8,13	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	22,06	250	22,06	20	0	0	953	
16	29	36	7,25	Pann.Normale	2	Categ. A	21,80	350	22,89	250	200	0	2473	4498
				Ballatoio	3	Categ. A	8,34	300	9,42	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	25,91	250	25,91	20	0	0	965	
17	36	35	6,25	Ballatoio	3	Categ. A	7,19	300	8,12	50	400	100	1060	2011
				Tamponatura	4	Categ. A	22,01	250	22,01	20	0	0	951	
18	35	34	2,80	Pann.Normale	2	Categ. A	8,02	350	8,44	250	200	0	2356	4267
				Ballatoio	3	Categ. A	3,22	300	3,65	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	8,83	250	8,83	20	0	0	850	
19	34	33	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,29	350	21,33	250	200	0	2420	4440
				Ballatoio	3	Categ. A	7,93	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	24,52	250	24,52	20	0	0	959	
20	33	32	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	4469
				Ballatoio	3	Categ. A	7,94	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	24,57	250	24,57	20	0	0	961	
21	32	31	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	4469
				Ballatoio	3	Categ. A	7,93	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	24,57	250	24,57	20	0	0	961	
22	31	30	6,10	Pann.Normale	2	Categ. A	18,38	350	19,30	250	200	0	2478	4497
				Ballatoio	3	Categ. A	7,01	300	7,93	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	21,66	250	21,66	20	0	0	959	
23	30	23	6,40	Ballatoio	3	Categ. A	7,36	300	8,32	50	400	100	1060	2013
				Tamponatura	4	Categ. A	22,59	250	22,59	20	0	0	953	
24	1	8	7,25	Pann.Normale	2	Categ. A	21,80	350	22,89	250	200	0	2473	4504
				Ballatoio	3	Categ. A	8,34	300	9,42	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	26,07	250	26,07	20	0	0	971	
25	8	19	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2448	4451
				Ballatoio	3	Categ. A	7,19	300	8,13	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	21,85	250	21,85	20	0	0	944	
26	19	23	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	7,82	350	8,20	250	200	0	2521	4449
				Ballatoio	3	Categ. A	2,93	300	3,32	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	8,20	250	8,20	20	0	0	868	
27	23	24	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,36	350	19,30	250	200	0	2418	2418
28	24	25	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	2448
29	25	26	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	3355
				Pann.Speciale	2	Categ. A	7,24	350	8,28	250	200	0	907	

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 3.75 m														
IDENTIF. TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI	
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml
30	26	27	6,75	Pann.Normale	2	Categ. A	20,32	350	21,33	250	200	0	2475	3376
				Pann.Speciale	2	Categ. A	7,04	350	8,04	250	200	0	901	
31	27	28	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	8,06	350	8,44	250	200	0	2596	4816
				Pann.Normale	2	Categ. A	6,86	350	7,24	250	200	0	2220	
34	13	14	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,36	350	19,30	250	200	0	2418	2418
37	9	10	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	8,01	350	8,40	250	200	0	2581	5423
				Pann.Normale	2	Categ. A	8,84	350	9,23	250	200	0	2842	
38	10	11	6,75	Pann.Normale	2	Categ. A	20,32	350	21,33	250	200	0	2475	3300
				Pann.Speciale	2	Categ. A	6,40	350	7,39	250	200	0	825	
39	11	12	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	3355
				Pann.Speciale	2	Categ. A	7,24	350	8,28	250	200	0	907	
40	12	13	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2447	2447
41	41	21	3,30	Pann.Normale	2	Categ. A	6,11	350	6,60	250	200	0	1548	2180
				Pann.Speciale	2	Categ. A	2,41	350	2,76	250	200	0	632	
42	21	22	4,62	Pann.Speciale	2	Categ. A	4,83	350	6,21	250	200	0	971	971
43	22	43	4,68	Pann.Normale	2	Categ. A	8,66	350	9,36	250	200	0	1547	2455
				Pann.Speciale	2	Categ. A	4,91	350	5,61	250	200	0	907	
44	40	15	3,30	Pann.Normale	2	Categ. A	6,11	350	6,60	250	200	0	1548	2455
				Pann.Speciale	2	Categ. A	3,46	350	3,96	250	200	0	907	
45	15	16	4,62	Pann.Speciale	2	Categ. A	4,74	350	6,11	250	200	0	955	955
46	16	42	4,68	Pann.Normale	2	Categ. A	8,66	350	9,36	250	200	0	1547	2009
				Pann.Speciale	2	Categ. A	2,50	350	2,86	250	200	0	462	
49	20	39	3,50	Pann.Normale	2	Categ. A	7,74	350	10,71	250	200	0	2151	2151
50	2	9	7,40	Pann.Normale	2	Categ. A	21,78	350	22,89	250	200	0	2422	2422
51	9	20	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2448	2448
52	20	24	2,70	Pann.Normale	2	Categ. A	7,80	350	8,20	250	200	0	2378	4856
				Pann.Normale	2	Categ. A	8,13	350	8,54	250	200	0	2478	
61	13	17	2,70	Pann.Normale	2	Categ. A	7,80	350	8,20	250	200	0	2378	4856
				Pann.Normale	2	Categ. A	8,13	350	8,54	250	200	0	2478	
62	17	28	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2447	2447
63	28	35	7,40	Pann.Normale	2	Categ. A	21,78	350	22,89	250	200	0	2422	2422
64	45	27	2,26	Pann.Speciale	2	Categ. A	-0,93	350	0,03	250	200	0	-139	-139
65	17	44	2,20	Pann.Normale	2	Categ. A	6,31	350	8,18	250	200	0	2677	2677
68	25	55	2,25	Pann.Normale	2	Categ. A	7,58	350	8,54	250	200	0	2887	2887
69	10	38	2,42	Pann.Speciale	2	Categ. A	0,25	350	0,94	250	200	0	210	210
70	12	49	2,25	Pann.Normale	2	Categ. A	7,58	350	8,54	250	200	0	2887	2887

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 3.75 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	
7	3	Tel.SismoRes.	0	1	2	3,75	3,75	0	15	0	0	15	0	0	959	1485	0	2444	0	0	0	0	28	1	
8	3	Tel.SismoRes.	0	2	3	3,75	3,75	-8	13	0	-8	13	0	2345	809	1230	0	4384	0	0	0	0	29	1	
9	3	Tel.SismoRes.	0	3	4	3,75	3,75	0	15	0	0	15	0	2420	966	1485	0	4871	0	0	0	0	29	1	
10	3	Tel.SismoRes.	0	4	5	3,75	3,75	0	15	0	0	15	0	2448	961	1060	0	4469	0	0	0	0	29	1	
11	3	Tel.SismoRes.	0	5	6	3,75	3,75	0	15	0	0	15	0	2448	961	1060	0	4469	0	0	0	0	29	1	
12	3	Tel.SismoRes.	0	6	7	3,75	3,75	0	15	0	0	15	0	2478	951	1060	0	4489	0	0	0	0	29	1	
13	3	Tel.SismoRes.	0	7	14	3,75	3,75	-15	0	0	-15	0	0	0	957	1060	0	2017	0	0	0	0	28	1	
14	3	Tel.SismoRes.	0	14	18	3,75	3,75	-15	0	0	-15	0	0	2521	850	1060	0	4431	0	0	0	0	29	1	
15	3	Tel.SismoRes.	0	18	29	3,75	3,75	-15	0	0	-15	0	0	2448	953	1060	0	4461	0	0	0	0	29	1	
16	3	Tel.SismoRes.	0	29	36	3,75	3,75	-15	0	0	-15	0	0	2473	965	1060	0	4498	0	0	0	0	29	1	
17	3	Tel.SismoRes.	0	36	35	3,75	3,75	0	-15	0	-45	-15	0	0	951	1060	0	2011	0	0	0	0	28	1	
18	3	Tel.SismoRes.	0	35	34	3,75	3,75	-37	-13	0	7	-13	0	2356	850	1060	0	4267	0	0	0	0	29	1	
19	3	Tel.SismoRes.	0	34	33	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	2420	960	1060	0	4440	0	0	0	0	29	1	
20	3	Tel.SismoRes.	0	33	32	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	2448	961	1060	0	4469	0	0	0	0	29	1	
21	3	Tel.SismoRes.	0	32	31	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	2448	961	1060	0	4469	0	0	0	0	29	1	
22	3	Tel.SismoRes.	0	31	30	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	2478	959	1060	0	4497	0	0	0	0	29	1	

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 3.75 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 %
23	3	Tel.SismoRes.	0	30	23	3,75	3,75	15	0	0	15	0	0	0	953	1060	0	2013	0	0	0	28
24	3	Tel.SismoRes.	0	1	8	3,75	3,75	15	0	0	15	0	0	2473	971	1060	0	4504	0	0	0	29
25	3	Tel.SismoRes.	0	8	19	3,75	3,75	15	0	0	15	0	0	2448	944	1060	0	4451	0	0	0	29
26	3	Tel.SismoRes.	0	19	23	3,75	3,75	15	0	0	15	0	0	2521	868	1060	0	4449	0	0	0	29
27	3	Tel.SismoRes.	0	23	24	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	2418	0	0	0	2418	0	0	0	30
28	3	Tel.SismoRes.	0	24	25	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	30
29	3	Tel.SismoRes.	0	25	26	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	3355	0	0	0	3355	0	0	0	30
30	3	Tel.SismoRes.	0	26	27	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	3376	0	0	0	3376	0	0	0	30
31	3	Tel.SismoRes.	0	27	28	3,75	3,75	0	-15	0	2	-45	0	4816	0	0	0	4816	0	0	0	30
32	25	Tel.SismoRes.	0	28	29	3,75	3,75	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
33	25	Tel.SismoRes.	0	17	18	3,75	3,75	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
34	3	Tel.SismoRes.	0	13	14	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	2418	0	0	0	2418	0	0	0	30
35	25	Tel.SismoRes.	0	8	9	3,75	3,75	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
36	25	Tel.SismoRes.	0	19	20	3,75	3,75	1	30	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
37	3	Tel.SismoRes.	0	9	10	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	5423	0	0	0	5423	0	0	0	30
38	3	Tel.SismoRes.	0	10	11	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	3300	0	0	0	3300	0	0	0	30
39	3	Tel.SismoRes.	0	11	12	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	3355	0	0	0	3355	0	0	0	30
40	3	Tel.SismoRes.	0	12	13	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	30
41	3	Tel.SismoRes.	0	41	21	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	2180	0	0	0	2180	0	0	0	30
42	3	Tel.SismoRes.	0	21	22	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	971	0	0	0	971	0	0	0	30
43	3	Tel.SismoRes.	0	22	43	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	2455	0	0	0	2455	0	0	0	30
44	3	Tel.SismoRes.	0	40	15	3,75	3,75	0	15	0	0	15	0	2455	0	0	0	2455	0	0	0	30
45	3	Tel.SismoRes.	0	15	16	3,75	3,75	0	15	0	0	15	0	955	0	0	0	955	0	0	0	30
46	3	Tel.SismoRes.	0	16	42	3,75	3,75	0	15	0	0	15	0	2009	0	0	0	2009	0	0	0	30
47	3	Tel.SismoRes.	0	15	21	3,75	3,75	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
48	3	Tel.SismoRes.	0	16	22	3,75	3,75	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
49	25	Tel.SismoRes.	0	20	39	3,75	3,75	0	30	0	0	-45	0	2151	0	0	0	2151	0	0	0	30
50	3	Tel.SismoRes.	0	2	9	3,75	3,75	-30	-1	0	15	1	0	2422	0	0	0	2422	0	0	0	30
51	3	Tel.SismoRes.	0	9	20	3,75	3,75	15	0	0	15	0	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	30
52	3	Tel.SismoRes.	0	20	24	3,75	3,75	15	0	0	-30	0	0	4856	0	0	0	4856	0	0	0	30
53	25	Tel.SismoRes.	0	24	31	3,75	3,75	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
54	8	Tel.SismoRes.	0	3	10	3,75	3,75	28	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
55	25	Tel.SismoRes.	0	25	32	3,75	3,75	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
56	25	Tel.SismoRes.	0	26	33	3,75	3,75	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
57	25	Tel.SismoRes.	0	4	11	3,75	3,75	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
58	25	Tel.SismoRes.	0	5	12	3,75	3,75	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
59	25	Tel.SismoRes.	0	6	13	3,75	3,75	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
60	8	Tel.SismoRes.	0	27	34	3,75	3,75	-28	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
61	3	Tel.SismoRes.	0	13	17	3,75	3,75	-30	0	0	-15	0	0	4856	0	0	0	4856	0	0	0	30
62	3	Tel.SismoRes.	0	17	28	3,75	3,75	-15	0	0	-15	0	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	30
63	3	Tel.SismoRes.	0	28	35	3,75	3,75	-15	1	0	-30	0	0	2422	0	0	0	2422	0	0	0	30
64	25	Tel.SismoRes.	0	45	27	3,75	3,75	-43	-1	0	-43	-1	0	-139	0	0	0	-139	0	0	0	30
65	25	Tel.SismoRes.	0	17	44	3,75	3,75	0	-30	0	0	45	0	2677	0	0	0	2677	0	0	0	30
66	25	Tel.SismoRes.	0	26	22	3,75	3,75	-30	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
67	25	Tel.SismoRes.	0	11	15	3,75	3,75	-30	0	0	40	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
68	25	Tel.SismoRes.	0	25	55	3,75	3,75	-30	0	0	-30	0	0	2887	0	0	0	2887	0	0	0	30
69	26	Tel.SismoRes.	0	10	38	3,75	3,75	14	-4	0	14	-4	0	210	0	0	0	210	0	0	0	30
70	25	Tel.SismoRes.	0	12	49	3,75	3,75	-30	0	0	-30	0	0	2887	0	0	0	2887	0	0	0	30
71	26	Tel.SismoRes.	0	40	41	3,75	3,75	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
72	26	Tel.SismoRes.	0	42	43	3,75	3,75	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1

SETTI ALLA QUOTA 3.75 m																						
GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI										PRESSIONI
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup.
1	601	30	41	39	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	601	30	39	38	3,75	3,75	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	601	30	38	40	3,75	3,75	0	15	0	0	15	0	975	0	0	0	975	0	0	0	30	0
4	601	30	43	45	3,75	3,75	0	-15	0	0	-15	0	957	0	0	0	957	0	0	0	30	0
5	601	30	45	44	3,75	3,75	-15	0	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	601	30	44	42	3,75	3,75	0	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 7.6 m															
IDENTIF.TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI		
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variable kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml	
3	38	40	2,40	Pann.Speciale	2	Categ. A	2,52	350	3,24	250	200	0	975	975	
4	43	45	2,40	Pann.Speciale	2	Categ. A	2,47	350	3,18	250	200	0	957	957	
7	1	2	6,25	Ballatoio	3	Categ. A	10,31	300	11,25	50	400	100	1485	2430	
				Tamponatura	4	Categ. A	21,88	250	21,88	20	0	0	945		
8	2	3	2,80	Pann.Normale	2	Categ. A	7,98	350	8,40	250	200	0	2345	4520	
				Ballatoio	3	Categ. A	3,78	300	4,20	50	400	100	1230		
				Tamponatura	4	Categ. A	9,80	250	9,80	20	0	0	945		
9	3	4	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,29	350	21,33	250	200	0	2420	4850	
				Ballatoio	3	Categ. A	11,39	300	12,42	50	400	100	1485		
				Tamponatura	4	Categ. A	24,15	250	24,15	20	0	0	945		
10	4	5	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	4453	
				Ballatoio	3	Categ. A	7,93	300	8,97	50	400	100	1060		
				Tamponatura	4	Categ. A	24,15	250	24,15	20	0	0	945		

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 7.6 m														
IDENTIF. TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI	
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml
11	5	6	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2447	4380
				Ballatoio	3	Categ. A	7,94	350	8,97	250	200	0	987	
				Tamponatura	4	Categ. A	24,15	250	24,15	20	0	0	945	
12	6	7	6,10	Pann.Normale	2	Categ. A	18,38	350	19,30	250	200	0	2478	4483
				Ballatoio	3	Categ. A	7,02	300	7,93	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	21,35	250	21,35	20	0	0	945	
13	7	14	6,40	Ballatoio	3	Categ. A	7,36	300	8,32	50	400	100	1060	2005
				Tamponatura	4	Categ. A	22,40	250	22,40	20	0	0	945	
14	14	18	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	7,82	350	8,20	250	200	0	2521	4526
				Ballatoio	3	Categ. A	2,93	300	3,32	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	8,93	250	8,93	20	0	0	945	
15	18	29	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2447	4452
				Ballatoio	3	Categ. A	7,19	300	8,13	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	21,88	250	21,88	20	0	0	945	
16	29	36	7,25	Pann.Normale	2	Categ. A	21,80	350	22,89	250	200	0	2473	4478
				Ballatoio	3	Categ. A	8,34	300	9,42	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	25,38	250	25,38	20	0	0	945	
17	36	35	6,25	Ballatoio	3	Categ. A	7,19	300	8,12	50	400	100	1060	2005
				Tamponatura	4	Categ. A	21,87	250	21,87	20	0	0	945	
18	35	34	2,80	Pann.Normale	2	Categ. A	8,09	350	8,52	250	200	0	2377	4382
				Ballatoio	3	Categ. A	3,22	300	3,65	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	9,81	250	9,81	20	0	0	945	
19	34	33	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,29	350	21,33	250	200	0	2420	4425
				Ballatoio	3	Categ. A	7,93	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	24,15	250	24,15	20	0	0	945	
20	33	32	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	4453
				Ballatoio	3	Categ. A	7,94	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	24,15	250	24,15	20	0	0	945	
21	32	31	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	4453
				Ballatoio	3	Categ. A	7,93	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	24,15	250	24,15	20	0	0	945	
22	31	30	6,10	Pann.Normale	2	Categ. A	18,38	350	19,30	250	200	0	2478	4483
				Ballatoio	3	Categ. A	7,01	300	7,93	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	21,35	250	21,35	20	0	0	945	
23	30	23	6,40	Ballatoio	3	Categ. A	7,36	300	8,32	50	400	100	1060	2005
				Tamponatura	4	Categ. A	22,40	250	22,40	20	0	0	945	
24	1	8	7,25	Pann.Normale	2	Categ. A	21,80	350	22,89	250	200	0	2473	4478
				Ballatoio	3	Categ. A	8,34	300	9,42	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	25,38	250	25,38	20	0	0	945	
25	8	19	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2448	4453
				Ballatoio	3	Categ. A	7,19	300	8,13	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	21,88	250	21,88	20	0	0	945	
26	19	23	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	7,82	350	8,20	250	200	0	2521	4526
				Ballatoio	3	Categ. A	2,93	300	3,32	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	8,93	250	8,93	20	0	0	945	
27	23	24	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,36	350	19,30	250	200	0	2418	2418
28	24	25	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	2448
29	25	26	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	3354
				Pann.Speciale	2	Categ. A	7,24	350	8,28	250	200	0	907	
30	26	27	6,75	Pann.Normale	2	Categ. A	20,32	350	21,33	250	200	0	2475	3360
				Pann.Speciale	2	Categ. A	6,91	350	7,90	250	200	0	885	
31	27	28	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	8,13	350	8,52	250	200	0	2619	4839
				Pann.Normale	2	Categ. A	6,86	350	7,24	250	200	0	2220	
34	13	14	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,36	350	19,30	250	200	0	2418	2418
37	9	10	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	8,01	350	8,40	250	200	0	2581	5423
				Pann.Normale	2	Categ. A	8,84	350	9,23	250	200	0	2842	
38	10	11	6,75	Pann.Normale	2	Categ. A	20,32	350	21,33	250	200	0	2475	3300
				Pann.Speciale	2	Categ. A	6,40	350	7,39	250	200	0	825	

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 7.6 m														
IDENTIF. TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI	
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml
39	11	12	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	3355
				Pann.Speciale	2	Categ. A	7,25	350	8,28	250	200	0	908	
40	12	13	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2447	2447
41	41	21	3,30	Pann.Normale	2	Categ. A	6,11	350	6,60	250	200	0	1548	2180
				Pann.Speciale	2	Categ. A	2,41	350	2,76	250	200	0	632	
42	21	22	4,62	Pann.Speciale	2	Categ. A	4,83	350	6,21	250	200	0	970	970
43	22	43	4,68	Pann.Normale	2	Categ. A	8,66	350	9,36	250	200	0	1547	2441
				Pann.Speciale	2	Categ. A	4,83	350	5,53	250	200	0	893	
44	40	15	3,30	Pann.Normale	2	Categ. A	6,11	350	6,60	250	200	0	1548	2455
				Pann.Speciale	2	Categ. A	3,46	350	3,96	250	200	0	907	
45	15	16	4,62	Pann.Speciale	2	Categ. A	4,75	350	6,12	250	200	0	955	955
46	16	42	4,68	Pann.Normale	2	Categ. A	8,66	350	9,36	250	200	0	1547	2009
				Pann.Speciale	2	Categ. A	2,50	350	2,86	250	200	0	462	
49	20	39	3,50	Pann.Normale	2	Categ. A	7,74	350	10,71	250	200	0	2151	2151
50	2	9	7,40	Pann.Normale	2	Categ. A	21,78	350	22,89	250	200	0	2422	2422
51	9	20	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2448	2448
52	20	24	2,70	Pann.Normale	2	Categ. A	7,80	350	8,20	250	200	0	2378	4856
				Pann.Normale	2	Categ. A	8,13	350	8,54	250	200	0	2478	
61	13	17	2,70	Pann.Normale	2	Categ. A	7,80	350	8,20	250	200	0	2378	4856
				Pann.Normale	2	Categ. A	8,13	350	8,54	250	200	0	2478	
62	17	28	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2447	2447
63	28	35	7,40	Pann.Normale	2	Categ. A	21,78	350	22,89	250	200	0	2422	2422
64	45	27	2,26	Pann.Speciale	2	Categ. A	-0,93	350	0,03	250	200	0	-139	-139
65	17	44	2,20	Pann.Normale	2	Categ. A	6,31	350	8,18	250	200	0	2677	2677
66	26	22	2,40	Pann.Speciale	2	Categ. A	-0,77	350	0,08	250	200	0	-96	-200
				Pann.Speciale	2	Categ. A	-0,79	350	0,06	250	200	0	-104	
68	25	55	2,25	Pann.Normale	2	Categ. A	7,58	350	8,54	250	200	0	2887	2887
69	10	38	2,42	Pann.Speciale	2	Categ. A	0,25	350	0,94	250	200	0	210	210
70	12	49	2,25	Pann.Normale	2	Categ. A	7,58	350	8,54	250	200	0	2887	2887

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 7.6 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		
7	3	Tel.SismoRes.	0	1	2	7,60	7,60	0	15	0	0	15	0	0	945	1485	0	2430	0	0	0	28	1			
8	3	Tel.SismoRes.	0	2	3	7,60	7,60	-8	13	0	-8	13	0	2345	945	1230	0	4520	0	0	0	29	1			
9	3	Tel.SismoRes.	0	3	4	7,60	7,60	0	15	0	0	15	0	2420	945	1485	0	4850	0	0	0	29	1			
10	3	Tel.SismoRes.	0	4	5	7,60	7,60	0	15	0	0	15	0	2448	945	1060	0	4453	0	0	0	29	1			
11	3	Tel.SismoRes.	0	5	6	7,60	7,60	0	15	0	0	15	0	2448	945	988	0	4380	0	0	0	30	1			
12	3	Tel.SismoRes.	0	6	7	7,60	7,60	0	15	0	0	15	0	2478	945	1060	0	4483	0	0	0	29	1			
13	3	Tel.SismoRes.	0	7	14	7,60	7,60	-15	0	0	-15	0	0	0	945	1060	0	2005	0	0	0	28	1			
14	3	Tel.SismoRes.	0	14	18	7,60	7,60	-15	0	0	-15	0	0	2521	945	1060	0	4526	0	0	0	29	1			
15	3	Tel.SismoRes.	0	18	29	7,60	7,60	-15	0	0	-15	0	0	2448	945	1060	0	4453	0	0	0	29	1			
16	3	Tel.SismoRes.	0	29	36	7,60	7,60	-15	0	0	-15	0	0	2473	945	1060	0	4478	0	0	0	29	1			
17	3	Tel.SismoRes.	0	36	35	7,60	7,60	0	-15	0	-60	-15	0	0	945	1060	0	2005	0	0	0	28	1			
18	3	Tel.SismoRes.	0	35	34	7,60	7,60	-37	-13	0	-8	-17	0	2377	945	1060	0	4382	0	0	0	29	1			
19	3	Tel.SismoRes.	0	34	33	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	2420	945	1060	0	4425	0	0	0	29	1			
20	3	Tel.SismoRes.	0	33	32	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	2448	945	1060	0	4453	0	0	0	29	1			
21	3	Tel.SismoRes.	0	32	31	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	2448	945	1060	0	4453	0	0	0	29	1			
22	3	Tel.SismoRes.	0	31	30	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	2478	945	1060	0	4483	0	0	0	29	1			
23	3	Tel.SismoRes.	0	30	23	7,60	7,60	15	0	0	15	0	0	0	945	1060	0	2005	0	0	0	28	1			
24	3	Tel.SismoRes.	0	1	8	7,60	7,60	15	0	0	15	0	0	2473	945	1060	0	4478	0	0	0	29	1			
25	3	Tel.SismoRes.	0	8	19	7,60	7,60	15	0	0	15	0	0	2448	945	1060	0	4453	0	0	0	29	1			
26	3	Tel.SismoRes.	0	19	23	7,60	7,60	15	0	0	15	0	0	2521	945	1060	0	4526	0	0	0	29	1			
27	3	Tel.SismoRes.	0	23	24	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	2418	0	0	0	2418	0	0	0	30	1			
28	3	Tel.SismoRes.	0	24	25	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	30	1			
29	3	Tel.SismoRes.	0	25	26	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	3355	0	0	0	3355	0	0	0	30	1			
30	3	Tel.SismoRes.	0	26	27	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	3360	0	0	0	3360	0	0	0	30	1			
31	3	Tel.SismoRes.	0	27	28	7,60	7,60	0	-15	0	2	-45	0	4839	0	0	0	4839	0	0	0	30	1			
32	25	Tel.SismoRes.	0	28	29	7,60	7,60	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
33	25	Tel.SismoRes.	0	17	18	7,60	7,60	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 7.6 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
34	3	Tel.SismoRes.	0	13	14	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	2418	0	0	0	2418	0	0	0	0	30	1
35	25	Tel.SismoRes.	0	8	9	7,60	7,60	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
36	25	Tel.SismoRes.	0	19	20	7,60	7,60	0	30	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
37	3	Tel.SismoRes.	0	9	10	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	5423	0	0	0	5423	0	0	0	0	30	1
38	3	Tel.SismoRes.	0	10	11	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	3300	0	0	0	3300	0	0	0	0	30	1
39	3	Tel.SismoRes.	0	11	12	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	3355	0	0	0	3355	0	0	0	0	30	1
40	3	Tel.SismoRes.	0	12	13	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	0	30	1
41	3	Tel.SismoRes.	0	41	21	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	2180	0	0	0	2180	0	0	0	0	30	1
42	3	Tel.SismoRes.	0	21	22	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	970	0	0	0	970	0	0	0	0	30	1
43	3	Tel.SismoRes.	0	22	43	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	2441	0	0	0	2441	0	0	0	0	30	1
44	3	Tel.SismoRes.	0	40	15	7,60	7,60	0	15	0	0	15	0	2455	0	0	0	2455	0	0	0	0	30	1
45	3	Tel.SismoRes.	0	15	16	7,60	7,60	0	15	0	0	15	0	955	0	0	0	955	0	0	0	0	30	1
46	3	Tel.SismoRes.	0	16	42	7,60	7,60	0	15	0	0	15	0	2009	0	0	0	2009	0	0	0	0	30	1
47	3	Tel.SismoRes.	0	15	21	7,60	7,60	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
48	3	Tel.SismoRes.	0	16	22	7,60	7,60	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
49	25	Tel.SismoRes.	0	20	39	7,60	7,60	0	30	0	0	-45	0	2151	0	0	0	2151	0	0	0	0	30	1
50	3	Tel.SismoRes.	0	2	9	7,60	7,60	-30	-1	0	15	1	0	2422	0	0	0	2422	0	0	0	0	30	1
51	3	Tel.SismoRes.	0	9	20	7,60	7,60	15	0	0	15	0	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	0	30	1
52	3	Tel.SismoRes.	0	20	24	7,60	7,60	15	0	0	-30	0	0	4856	0	0	0	4856	0	0	0	0	30	1
53	25	Tel.SismoRes.	0	24	31	7,60	7,60	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
54	8	Tel.SismoRes.	0	3	10	7,60	7,60	28	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
55	25	Tel.SismoRes.	0	25	32	7,60	7,60	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
56	25	Tel.SismoRes.	0	26	33	7,60	7,60	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
57	25	Tel.SismoRes.	0	4	11	7,60	7,60	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
58	25	Tel.SismoRes.	0	5	12	7,60	7,60	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
59	25	Tel.SismoRes.	0	6	13	7,60	7,60	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
60	8	Tel.SismoRes.	0	27	34	7,60	7,60	-28	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
61	3	Tel.SismoRes.	0	13	17	7,60	7,60	-30	0	0	-15	0	0	4856	0	0	0	4856	0	0	0	0	30	1
62	3	Tel.SismoRes.	0	17	28	7,60	7,60	-15	0	0	-15	0	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	0	30	1
63	3	Tel.SismoRes.	0	28	35	7,60	7,60	-15	1	0	-30	0	0	2422	0	0	0	2422	0	0	0	0	30	1
64	25	Tel.SismoRes.	0	45	27	7,60	7,60	-43	-1	0	-43	-1	0	-139	0	0	0	-139	0	0	0	0	30	1
65	25	Tel.SismoRes.	0	17	44	7,60	7,60	0	-30	0	0	45	0	2677	0	0	0	2677	0	0	0	0	30	1
66	25	Tel.SismoRes.	0	26	22	7,60	7,60	-31	-8	0	42	-8	0	-200	0	0	0	-200	0	0	0	0	30	1
67	25	Tel.SismoRes.	0	11	15	7,60	7,60	-30	0	0	40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
68	25	Tel.SismoRes.	0	25	55	7,60	7,60	-30	0	0	-30	0	0	2887	0	0	0	2887	0	0	0	0	30	1
69	26	Tel.SismoRes.	0	10	38	7,60	7,60	14	-4	0	14	-4	0	210	0	0	0	210	0	0	0	0	30	1
70	25	Tel.SismoRes.	0	12	49	7,60	7,60	-30	0	0	-30	0	0	2887	0	0	0	2887	0	0	0	0	30	1
71	26	Tel.SismoRes.	0	40	41	7,60	7,60	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
72	26	Tel.SismoRes.	0	42	43	7,60	7,60	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1

SETTI ALLA QUOTA 7.6 m																											
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI											PRESSIONI		RINFORZI MUR	
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
1	601	30	41	39	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
2	601	30	39	38	7,60	7,60	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
3	601	30	38	40	7,60	7,60	0	15	0	0	15	0	975	0	0	0	975	0	0	0	30	0	0				
4	601	30	43	45	7,60	7,60	0	-15	0	0	-15	0	957	0	0	0	957	0	0	0	30	0	0				
5	601	30	45	44	7,60	7,60	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
6	601	30	44	42	7,60	7,60	0	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 11.1 m														
IDENTIF. TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI	
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml
3	38	40	2,40	Pann.Speciale	2	Categ. A	2,52	350	3,24	250	200	0	975	975
4	43	45	2,40	Pann.Speciale	2	Categ. A	2,47	350	3,18	250	200	0	957	957
7	1	2	6,25	Ballatoio Tamponatura	3 4	Categ. A Categ. A	10,31 22,19	300 250	11,25 22,19	50 20	400 0	100 0	1485 958	2443
8	2	3	2,80	Pann.Normale Ballatoio Tamponatura	2 3 4	Categ. A Categ. A Categ. A	7,98 3,78 9,94	350 300 250	8,40 4,20 9,94	250 50 20	200 400 0	0 100 0	2345 1230 958	4534
9	3	4	6,90	Pann.Normale Ballatoio Tamponatura	2 3 4	Categ. A Categ. A Categ. A	20,29 11,39 24,49	350 300 250	21,33 12,42 24,49	250 50 20	200 400 0	0 100 0	2420 1485 958	4864
10	4	5	6,90	Pann.Normale Ballatoio Tamponatura	2 3 4	Categ. A Categ. A Categ. A	20,53 7,93 24,49	350 300 250	21,56 8,97 24,49	250 50 20	200 400 0	0 100 0	2448 1060 958	4466
11	5	6	6,90	Pann.Normale Ballatoio Tamponatura	2 2 4	Categ. A Categ. A Categ. A	20,53 7,94 24,50	350 350 250	21,56 8,97 24,50	250 250 20	200 200 0	0 0 0	2447 987 958	4393
12	6	7	6,10	Pann.Normale Ballatoio Tamponatura	2 3 4	Categ. A Categ. A Categ. A	18,38 7,02 21,65	350 300 250	19,30 7,93 21,65	250 50 20	200 400 0	0 100 0	2478 1060 958	4497
13	7	14	6,40	Ballatoio Tamponatura	3 4	Categ. A Categ. A	7,36 22,72	300 250	8,32 22,72	50 20	400 0	100 0	1060 958	2018

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 11.1 m														
IDENTIF. TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI	
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml
14	14	18	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	7,82	350	8,20	250	200	0	2521	4540
				Ballatoio	3	Categ. A	2,93	300	3,32	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	9,05	250	9,05	20	0	0	958	
15	18	29	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2447	4466
				Ballatoio	3	Categ. A	7,19	300	8,13	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	22,19	250	22,19	20	0	0	958	
16	29	36	7,25	Pann.Normale	2	Categ. A	21,80	350	22,89	250	200	0	2473	4492
				Ballatoio	3	Categ. A	8,34	300	9,42	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	25,74	250	25,74	20	0	0	958	
17	36	35	6,25	Ballatoio	3	Categ. A	7,19	300	8,12	50	400	100	1060	2018
				Tamponatura	4	Categ. A	22,19	250	22,19	20	0	0	958	
18	35	34	2,80	Pann.Normale	2	Categ. A	8,02	350	8,44	250	200	0	2356	4375
				Ballatoio	3	Categ. A	3,22	300	3,65	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	9,95	250	9,95	20	0	0	958	
19	34	33	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,29	350	21,33	250	200	0	2420	4439
				Ballatoio	3	Categ. A	7,93	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	24,49	250	24,49	20	0	0	958	
20	33	32	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	4466
				Ballatoio	3	Categ. A	7,94	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	24,49	250	24,49	20	0	0	958	
21	32	31	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	4466
				Ballatoio	3	Categ. A	7,93	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	24,49	250	24,49	20	0	0	958	
22	31	30	6,10	Pann.Normale	2	Categ. A	18,38	350	19,30	250	200	0	2478	4497
				Ballatoio	3	Categ. A	7,01	300	7,93	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	21,65	250	21,65	20	0	0	958	
23	30	23	6,40	Ballatoio	3	Categ. A	7,36	300	8,32	50	400	100	1060	2018
				Tamponatura	4	Categ. A	22,72	250	22,72	20	0	0	958	
24	1	8	7,25	Pann.Normale	2	Categ. A	21,80	350	22,89	250	200	0	2473	4492
				Ballatoio	3	Categ. A	8,34	300	9,42	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	25,74	250	25,74	20	0	0	958	
25	8	19	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2448	4466
				Ballatoio	3	Categ. A	7,19	300	8,13	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	22,19	250	22,19	20	0	0	958	
26	19	23	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	7,82	350	8,20	250	200	0	2521	4540
				Ballatoio	3	Categ. A	2,93	300	3,32	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	9,05	250	9,05	20	0	0	958	
27	23	24	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,36	350	19,30	250	200	0	2418	2418
28	24	25	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	2448
29	25	26	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	3354
				Pann.Speciale	2	Categ. A	7,24	350	8,28	250	200	0	907	
30	26	27	6,75	Pann.Normale	2	Categ. A	20,32	350	21,33	250	200	0	2475	3360
				Pann.Speciale	2	Categ. A	6,91	350	7,90	250	200	0	885	
31	27	28	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	8,06	350	8,44	250	200	0	2596	4816
				Pann.Normale	2	Categ. A	6,86	350	7,24	250	200	0	2220	
34	13	14	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,36	350	19,30	250	200	0	2418	2418
37	9	10	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	8,01	350	8,40	250	200	0	2581	5423
				Pann.Normale	2	Categ. A	8,84	350	9,23	250	200	0	2842	
38	10	11	6,75	Pann.Normale	2	Categ. A	20,32	350	21,33	250	200	0	2475	3300
				Pann.Speciale	2	Categ. A	6,40	350	7,39	250	200	0	825	
39	11	12	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	3355
				Pann.Speciale	2	Categ. A	7,24	350	8,28	250	200	0	907	
40	12	13	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2447	2447
41	41	21	3,30	Pann.Normale	2	Categ. A	6,11	350	6,60	250	200	0	1548	2180
				Pann.Speciale	2	Categ. A	2,41	350	2,76	250	200	0	632	
42	21	22	4,62	Pann.Speciale	2	Categ. A	4,83	350	6,21	250	200	0	970	970

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 11.1 m														
IDENTIF. TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI	
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml
43	22	43	4,68	Pann.Normale	2	Categ. A	8,66	350	9,36	250	200	0	1547	2441
				Pann.Speciale	2	Categ. A	4,83	350	5,53	250	200	0	893	
44	40	15	3,30	Pann.Normale	2	Categ. A	6,11	350	6,60	250	200	0	1548	2455
				Pann.Speciale	2	Categ. A	3,46	350	3,96	250	200	0	907	
45	15	16	4,62	Pann.Speciale	2	Categ. A	4,74	350	6,11	250	200	0	955	955
46	16	42	4,68	Pann.Normale	2	Categ. A	8,66	350	9,36	250	200	0	1547	2009
				Pann.Speciale	2	Categ. A	2,50	350	2,86	250	200	0	462	
49	20	39	3,50	Pann.Normale	2	Categ. A	7,74	350	10,71	250	200	0	2151	2151
50	2	9	7,40	Pann.Normale	2	Categ. A	21,78	350	22,89	250	200	0	2422	2422
51	9	20	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2448	2448
52	20	24	2,70	Pann.Normale	2	Categ. A	7,80	350	8,20	250	200	0	2378	4856
				Pann.Normale	2	Categ. A	8,13	350	8,54	250	200	0	2478	
61	13	17	2,70	Pann.Normale	2	Categ. A	7,80	350	8,20	250	200	0	2378	4856
				Pann.Normale	2	Categ. A	8,13	350	8,54	250	200	0	2478	
62	17	28	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2447	2447
63	28	35	7,40	Pann.Normale	2	Categ. A	21,78	350	22,89	250	200	0	2422	2422
64	45	27	2,26	Pann.Speciale	2	Categ. A	-0,93	350	0,03	250	200	0	-139	-139
65	17	44	2,20	Pann.Normale	2	Categ. A	6,31	350	8,18	250	200	0	2677	2677
66	26	22	2,40	Pann.Speciale	2	Categ. A	-0,77	350	0,08	250	200	0	-96	-200
				Pann.Speciale	2	Categ. A	-0,79	350	0,06	250	200	0	-104	
68	25	55	2,25	Pann.Normale	2	Categ. A	7,58	350	8,54	250	200	0	2887	2887
69	10	38	2,42	Pann.Speciale	2	Categ. A	0,25	350	0,94	250	200	0	210	210
70	12	49	2,25	Pann.Normale	2	Categ. A	7,58	350	8,54	250	200	0	2887	2887

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 11.1 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		
7	3	Tel.SismoRes.	0	1	2	11,10	11,10	0	15	0	0	15	0	0	959	1485	0	2444	0	0	0	0	28	1		
8	3	Tel.SismoRes.	0	2	3	11,10	11,10	-8	13	0	-8	13	0	2345	959	1230	0	4534	0	0	0	0	29	1		
9	3	Tel.SismoRes.	0	3	4	11,10	11,10	0	15	0	0	15	0	2420	959	1485	0	4864	0	0	0	0	29	1		
10	3	Tel.SismoRes.	0	4	5	11,10	11,10	0	15	0	0	15	0	2448	959	1060	0	4466	0	0	0	0	29	1		
11	3	Tel.SismoRes.	0	5	6	11,10	11,10	0	15	0	0	15	0	2448	959	988	0	4394	0	0	0	0	30	1		
12	3	Tel.SismoRes.	0	6	7	11,10	11,10	0	15	0	0	15	0	2478	959	1060	0	4497	0	0	0	0	29	1		
13	3	Tel.SismoRes.	0	7	14	11,10	11,10	-15	0	0	-15	0	0	0	959	1060	0	2019	0	0	0	0	28	1		
14	3	Tel.SismoRes.	0	14	18	11,10	11,10	-15	0	0	-15	0	0	2521	959	1060	0	4540	0	0	0	0	29	1		
15	3	Tel.SismoRes.	0	18	29	11,10	11,10	-15	0	0	-15	0	0	2448	959	1060	0	4466	0	0	0	0	29	1		
16	3	Tel.SismoRes.	0	29	36	11,10	11,10	-15	0	0	-15	0	0	2473	959	1060	0	4492	0	0	0	0	29	1		
17	3	Tel.SismoRes.	0	36	35	11,10	11,10	0	-15	0	-60	-15	0	0	959	1060	0	2019	0	0	0	0	28	1		
18	3	Tel.SismoRes.	0	35	34	11,10	11,10	-37	-13	0	7	-13	0	2356	959	1060	0	4375	0	0	0	0	29	1		
19	3	Tel.SismoRes.	0	34	33	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	2420	959	1060	0	4439	0	0	0	0	29	1		
20	3	Tel.SismoRes.	0	33	32	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	2448	959	1060	0	4466	0	0	0	0	29	1		
21	3	Tel.SismoRes.	0	32	31	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	2448	959	1060	0	4466	0	0	0	0	29	1		
22	3	Tel.SismoRes.	0	31	30	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	2478	959	1060	0	4497	0	0	0	0	29	1		
23	3	Tel.SismoRes.	0	30	23	11,10	11,10	15	0	0	15	0	0	0	959	1060	0	2019	0	0	0	0	28	1		
24	3	Tel.SismoRes.	0	1	8	11,10	11,10	15	0	0	15	0	0	2473	959	1060	0	4492	0	0	0	0	29	1		
25	3	Tel.SismoRes.	0	8	19	11,10	11,10	15	0	0	15	0	0	2448	959	1060	0	4466	0	0	0	0	29	1		
26	3	Tel.SismoRes.	0	19	23	11,10	11,10	15	0	0	15	0	0	2521	959	1060	0	4540	0	0	0	0	29	1		
27	3	Tel.SismoRes.	0	23	24	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	2418	0	0	0	2418	0	0	0	0	30	1		
28	3	Tel.SismoRes.	0	24	25	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	0	30	1		
29	3	Tel.SismoRes.	0	25	26	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	3355	0	0	0	3355	0	0	0	0	30	1		
30	3	Tel.SismoRes.	0	26	27	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	3360	0	0	0	3360	0	0	0	0	30	1		
31	3	Tel.SismoRes.	0	27	28	11,10	11,10	0	-15	0	2	-45	0	4816	0	0	0	4816	0	0	0	0	30	1		
32	25	Tel.SismoRes.	0	28	29	11,10	11,10	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
33	25	Tel.SismoRes.	0	17	18	11,10	11,10	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
34	3	Tel.SismoRes.	0	13	14	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	2418	0	0	0	2418	0	0	0	0	30	1		
35	25	Tel.SismoRes.	0	8	9	11,10	11,10	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
36	25	Tel.SismoRes.	0	19	20	11,10	11,10	0	30	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
37	3	Tel.SismoRes.	0	9	10	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	5423	0	0	0	5423	0	0	0	0	30	1		
38	3	Tel.SismoRes.	0	10	11	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	3300	0	0	0	3300	0	0	0	0	30	1		
39	3	Tel.SismoRes.	0	11	12	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	3355	0	0	0	3355	0	0	0	0	30	1		
40	3	Tel.SismoRes.	0	12	13	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	0	30	1		
41	3	Tel.SismoRes.	0	41	21	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	2180	0	0	0	2180	0	0	0	0	30	1		
42	3	Tel.SismoRes.	0	21	22	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	970	0	0	0	970	0	0	0	0	30	1		
43	3	Tel.SismoRes.	0	22	43	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	2441	0	0	0	2441	0	0	0	0	30	1		
44	3	Tel.SismoRes.	0	40	15	11,10	11,10	0	15	0	0	15	0	2455	0	0	0	2455	0	0	0	0	30	1		

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 11.1 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	
45	3	Tel.SismoRes.	0	15	16	11,10	11,10	0	15	0	0	15	0	955	0	0	0	955	0	0	0	0	30	1	
46	3	Tel.SismoRes.	0	16	42	11,10	11,10	0	15	0	0	15	0	2009	0	0	0	2009	0	0	0	0	30	1	
47	3	Tel.SismoRes.	0	15	21	11,10	11,10	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
48	3	Tel.SismoRes.	0	16	22	11,10	11,10	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
49	25	Tel.SismoRes.	0	20	39	11,10	11,10	0	30	0	0	-45	0	2151	0	0	0	2151	0	0	0	0	30	1	
50	3	Tel.SismoRes.	0	2	9	11,10	11,10	-30	-1	0	15	1	0	2422	0	0	0	2422	0	0	0	0	30	1	
51	3	Tel.SismoRes.	0	9	20	11,10	11,10	15	0	0	15	0	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	0	30	1	
52	3	Tel.SismoRes.	0	20	24	11,10	11,10	15	0	0	-30	0	0	4856	0	0	0	4856	0	0	0	0	30	1	
53	25	Tel.SismoRes.	0	24	31	11,10	11,10	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
54	8	Tel.SismoRes.	0	3	10	11,10	11,10	28	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
55	25	Tel.SismoRes.	0	25	32	11,10	11,10	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
56	25	Tel.SismoRes.	0	26	33	11,10	11,10	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
57	25	Tel.SismoRes.	0	4	11	11,10	11,10	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
58	25	Tel.SismoRes.	0	5	12	11,10	11,10	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
59	25	Tel.SismoRes.	0	6	13	11,10	11,10	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
60	8	Tel.SismoRes.	0	27	34	11,10	11,10	-28	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
61	3	Tel.SismoRes.	0	13	17	11,10	11,10	-30	0	0	-15	0	0	4856	0	0	0	4856	0	0	0	0	30	1	
62	3	Tel.SismoRes.	0	17	28	11,10	11,10	-15	0	0	-15	0	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	0	30	1	
63	3	Tel.SismoRes.	0	28	35	11,10	11,10	-15	1	0	-30	0	0	2422	0	0	0	2422	0	0	0	0	30	1	
64	25	Tel.SismoRes.	0	45	27	11,10	11,10	-43	-1	0	-43	-1	0	-139	0	0	0	-139	0	0	0	0	30	1	
65	25	Tel.SismoRes.	0	17	44	11,10	11,10	0	-30	0	0	45	0	2677	0	0	0	2677	0	0	0	0	30	1	
66	25	Tel.SismoRes.	0	26	22	11,10	11,10	-31	-8	0	42	-8	0	-200	0	0	0	-200	0	0	0	0	30	1	
67	25	Tel.SismoRes.	0	11	15	11,10	11,10	-30	0	0	40	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
68	25	Tel.SismoRes.	0	25	55	11,10	11,10	-30	0	0	-30	0	0	2887	0	0	0	2887	0	0	0	0	30	1	
69	26	Tel.SismoRes.	0	10	38	11,10	11,10	14	-4	0	14	-4	0	210	0	0	0	210	0	0	0	0	30	1	
70	25	Tel.SismoRes.	0	12	49	11,10	11,10	-30	0	0	-30	0	0	2887	0	0	0	2887	0	0	0	0	30	1	
71	26	Tel.SismoRes.	0	40	41	11,10	11,10	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
72	26	Tel.SismoRes.	0	42	43	11,10	11,10	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	

SETTI ALLA QUOTA 11.1 m																											
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI										PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
1	601	30	41	39	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
2	601	30	39	38	11,10	11,10	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
3	601	30	38	40	11,10	11,10	0	15	0	0	15	0	975	0	0	0	975	0	0	0	30	0	0				
4	601	30	43	45	11,10	11,10	0	-15	0	0	-15	0	957	0	0	0	957	0	0	0	30	0	0				
5	601	30	45	44	11,10	11,10	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
6	601	30	44	42	11,10	11,10	0	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 14.65 m														
IDENTIF.TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI	
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml
3	38	40	2,40	Pann.Speciale	2	Categ. A	2,52	350	3,24	250	200	0	975	975
4	43	45	2,40	Pann.Speciale	2	Categ. A	2,47	350	3,18	250	200	0	957	957
7	1	2	6,25	Ballatoio	3	Categ. A	10,31	300	11,25	50	400	100	1485	2417
				Tamponatura	4	Categ. A	21,56	250	21,56	20	0	0	932	
8	2	3	2,80	Pann.Normale	2	Categ. A	7,98	350	8,40	250	200	0	2345	4507
				Ballatoio	3	Categ. A	3,78	300	4,20	50	400	100	1230	
				Tamponatura	4	Categ. A	9,66	250	9,66	20	0	0	932	
9	3	4	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,29	350	21,33	250	200	0	2420	4837
				Ballatoio	3	Categ. A	11,39	300	12,42	50	400	100	1485	
				Tamponatura	4	Categ. A	23,81	250	23,81	20	0	0	932	
10	4	5	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	4439
				Ballatoio	3	Categ. A	7,93	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	23,81	250	23,81	20	0	0	932	
11	5	6	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2447	4366
				Ballatoio	2	Categ. A	7,94	350	8,97	250	200	0	987	
				Tamponatura	4	Categ. A	23,81	250	23,81	20	0	0	932	
12	6	7	6,10	Pann.Normale	2	Categ. A	18,38	350	19,30	250	200	0	2478	4470
				Ballatoio	3	Categ. A	7,02	300	7,93	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	21,05	250	21,05	20	0	0	932	
13	7	14	6,40	Ballatoio	3	Categ. A	7,36	300	8,32	50	400	100	1060	1992
				Tamponatura	4	Categ. A	22,08	250	22,08	20	0	0	932	
14	14	18	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	7,82	350	8,20	250	200	0	2521	4513
				Ballatoio	3	Categ. A	2,93	300	3,32	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	8,80	250	8,80	20	0	0	932	
15	18	29	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2447	4439
				Ballatoio	3	Categ. A	7,19	300	8,13	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	21,56	250	21,56	20	0	0	932	
16	29	36	7,25	Pann.Normale	2	Categ. A	21,80	350	22,89	250	200	0	2473	4465

C.D.S.

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 14.65 m														
IDENTIF. TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI	
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml
				Ballatoio	3	Categ. A	8,34	300	9,42	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	25,01	250	25,01	20	0	0	932	
17	36	35	6,25	Ballatoio	3	Categ. A	7,19	300	8,12	50	400	100	1060	1992
				Tamponatura	4	Categ. A	21,56	250	21,56	20	0	0	932	
18	35	34	2,80	Pann.Normale	2	Categ. A	8,09	350	8,52	250	200	0	2377	4369
				Ballatoio	3	Categ. A	3,22	300	3,65	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	9,67	250	9,67	20	0	0	932	
19	34	33	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,29	350	21,33	250	200	0	2420	4412
				Ballatoio	3	Categ. A	7,93	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	23,81	250	23,81	20	0	0	932	
20	33	32	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	4439
				Ballatoio	3	Categ. A	7,94	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	23,81	250	23,81	20	0	0	932	
21	32	31	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	4439
				Ballatoio	3	Categ. A	7,93	300	8,97	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	23,81	250	23,81	20	0	0	932	
22	31	30	6,10	Pann.Normale	2	Categ. A	18,38	350	19,30	250	200	0	2478	4470
				Ballatoio	3	Categ. A	7,01	300	7,93	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	21,05	250	21,05	20	0	0	932	
23	30	23	6,40	Ballatoio	3	Categ. A	7,36	300	8,32	50	400	100	1060	1992
				Tamponatura	4	Categ. A	22,08	250	22,08	20	0	0	932	
24	1	8	7,25	Pann.Normale	2	Categ. A	21,80	350	22,89	250	200	0	2473	4465
				Ballatoio	3	Categ. A	8,34	300	9,42	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	25,01	250	25,01	20	0	0	932	
25	8	19	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2448	4439
				Ballatoio	3	Categ. A	7,19	300	8,13	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	21,56	250	21,56	20	0	0	932	
26	19	23	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	7,82	350	8,20	250	200	0	2521	4513
				Ballatoio	3	Categ. A	2,93	300	3,32	50	400	100	1060	
				Tamponatura	4	Categ. A	8,80	250	8,80	20	0	0	932	
27	23	24	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,36	350	19,30	250	200	0	2418	2418
28	24	25	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	2448
29	25	26	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	3354
				Pann.Speciale	2	Categ. A	7,24	350	8,28	250	200	0	907	
30	26	27	6,75	Pann.Normale	2	Categ. A	20,32	350	21,33	250	200	0	2475	3360
				Pann.Speciale	2	Categ. A	6,91	350	7,90	250	200	0	885	
31	27	28	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	8,13	350	8,52	250	200	0	2619	4839
				Pann.Normale	2	Categ. A	6,86	350	7,24	250	200	0	2220	
34	13	14	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,36	350	19,30	250	200	0	2418	2418
37	9	10	2,55	Pann.Normale	2	Categ. A	8,01	350	8,40	250	200	0	2581	5423
				Pann.Normale	2	Categ. A	8,84	350	9,23	250	200	0	2842	
38	10	11	6,75	Pann.Normale	2	Categ. A	20,32	350	21,33	250	200	0	2475	3300
				Pann.Speciale	2	Categ. A	6,40	350	7,39	250	200	0	825	
39	11	12	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2448	3355
				Pann.Speciale	2	Categ. A	7,24	350	8,28	250	200	0	907	
40	12	13	6,90	Pann.Normale	2	Categ. A	20,53	350	21,56	250	200	0	2447	2447
41	41	21	3,30	Pann.Normale	2	Categ. A	6,11	350	6,60	250	200	0	1548	2180
				Pann.Speciale	2	Categ. A	2,41	350	2,76	250	200	0	632	
42	21	22	4,62	Pann.Speciale	2	Categ. A	4,83	350	6,21	250	200	0	970	970
43	22	43	4,68	Pann.Normale	2	Categ. A	8,66	350	9,36	250	200	0	1547	2441
				Pann.Speciale	2	Categ. A	4,83	350	5,53	250	200	0	893	
44	40	15	3,30	Pann.Normale	2	Categ. A	6,11	350	6,60	250	200	0	1548	2455
				Pann.Speciale	2	Categ. A	3,46	350	3,96	250	200	0	907	
45	15	16	4,62	Pann.Speciale	2	Categ. A	4,74	350	6,11	250	200	0	955	955
46	16	42	4,68	Pann.Normale	2	Categ. A	8,66	350	9,36	250	200	0	1547	2009

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 14.65 m														
IDENTIF. TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI	
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml
				Pann.Speciale	2	Categ. A	2,50	350	2,86	250	200	0	462	
49	20	39	3,50	Pann.Normale	2	Categ. A	7,74	350	10,71	250	200	0	2151	2151
50	2	9	7,40	Pann.Normale	2	Categ. A	21,78	350	22,89	250	200	0	2422	2422
51	9	20	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2448	2448
52	20	24	2,70	Pann.Normale	2	Categ. A	7,80	350	8,20	250	200	0	2378	4856
				Pann.Normale	2	Categ. A	8,13	350	8,54	250	200	0	2478	
61	13	17	2,70	Pann.Normale	2	Categ. A	7,80	350	8,20	250	200	0	2378	4856
				Pann.Normale	2	Categ. A	8,13	350	8,54	250	200	0	2478	
62	17	28	6,25	Pann.Normale	2	Categ. A	18,59	350	19,53	250	200	0	2447	2447
63	28	35	7,40	Pann.Normale	2	Categ. A	21,78	350	22,89	250	200	0	2422	2422
64	45	27	2,26	Pann.Speciale	2	Categ. A	-0,93	350	0,03	250	200	0	-139	-139
65	17	44	2,20	Pann.Normale	2	Categ. A	6,31	350	8,18	250	200	0	2677	2677
66	26	22	2,40	Pann.Speciale	2	Categ. A	-0,77	350	0,08	250	200	0	-96	-200
				Pann.Speciale	2	Categ. A	-0,79	350	0,06	250	200	0	-104	
68	25	55	2,25	Pann.Normale	2	Categ. A	7,58	350	8,54	250	200	0	2887	2887
69	10	38	2,42	Pann.Speciale	2	Categ. A	0,25	350	0,94	250	200	0	210	210
70	12	49	2,25	Pann.Normale	2	Categ. A	7,58	350	8,54	250	200	0	2887	2887

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 14.65 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		
7	3	Tel.SismoRes.	0	1	2	14,65	14,65	0	15	0	0	15	0	0	932	1485	0	2417	0	0	0	0	28	1		
8	3	Tel.SismoRes.	0	2	3	14,65	14,65	-8	13	0	-8	13	0	2345	932	1230	0	4507	0	0	0	0	29	1		
9	3	Tel.SismoRes.	0	3	4	14,65	14,65	0	15	0	0	15	0	2420	932	1485	0	4837	0	0	0	0	29	1		
10	3	Tel.SismoRes.	0	4	5	14,65	14,65	0	15	0	0	15	0	2448	932	1060	0	4439	0	0	0	0	29	1		
11	3	Tel.SismoRes.	0	5	6	14,65	14,65	0	15	0	0	15	0	2448	932	988	0	4367	0	0	0	0	30	1		
12	3	Tel.SismoRes.	0	6	7	14,65	14,65	0	15	0	0	15	0	2478	932	1060	0	4470	0	0	0	0	29	1		
13	3	Tel.SismoRes.	0	7	14	14,65	14,65	-15	0	0	-15	0	0	0	932	1060	0	1992	0	0	0	0	28	1		
14	3	Tel.SismoRes.	0	14	18	14,65	14,65	-15	0	0	-15	0	0	2521	932	1060	0	4513	0	0	0	0	29	1		
15	3	Tel.SismoRes.	0	18	29	14,65	14,65	-15	0	0	-15	0	0	2448	932	1060	0	4439	0	0	0	0	29	1		
16	3	Tel.SismoRes.	0	29	36	14,65	14,65	-15	0	0	-15	0	0	2473	932	1060	0	4465	0	0	0	0	29	1		
17	3	Tel.SismoRes.	0	36	35	14,65	14,65	0	-15	0	-60	-15	0	0	932	1060	0	1992	0	0	0	0	28	1		
18	3	Tel.SismoRes.	0	35	34	14,65	14,65	-37	-13	0	-8	-17	0	2377	932	1060	0	4369	0	0	0	0	29	1		
19	3	Tel.SismoRes.	0	34	33	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	2420	932	1060	0	4412	0	0	0	0	29	1		
20	3	Tel.SismoRes.	0	33	32	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	2448	932	1060	0	4439	0	0	0	0	29	1		
21	3	Tel.SismoRes.	0	32	31	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	2448	932	1060	0	4439	0	0	0	0	29	1		
22	3	Tel.SismoRes.	0	31	30	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	2478	932	1060	0	4470	0	0	0	0	29	1		
23	3	Tel.SismoRes.	0	30	23	14,65	14,65	15	0	0	15	0	0	0	932	1060	0	1992	0	0	0	0	28	1		
24	3	Tel.SismoRes.	0	1	8	14,65	14,65	15	0	0	15	0	0	2473	932	1060	0	4465	0	0	0	0	29	1		
25	3	Tel.SismoRes.	0	8	19	14,65	14,65	15	0	0	15	0	0	2448	932	1060	0	4439	0	0	0	0	29	1		
26	3	Tel.SismoRes.	0	19	23	14,65	14,65	15	0	0	15	0	0	2521	932	1060	0	4513	0	0	0	0	29	1		
27	3	Tel.SismoRes.	0	23	24	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	2418	0	0	0	2418	0	0	0	0	30	1		
28	3	Tel.SismoRes.	0	24	25	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	0	30	1		
29	3	Tel.SismoRes.	0	25	26	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	3355	0	0	0	3355	0	0	0	0	30	1		
30	3	Tel.SismoRes.	0	26	27	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	3360	0	0	0	3360	0	0	0	0	30	1		
31	3	Tel.SismoRes.	0	27	28	14,65	14,65	0	-15	0	2	-45	0	4839	0	0	0	4839	0	0	0	0	30	1		
32	25	Tel.SismoRes.	0	28	29	14,65	14,65	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
33	25	Tel.SismoRes.	0	17	18	14,65	14,65	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
34	3	Tel.SismoRes.	0	13	14	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	2418	0	0	0	2418	0	0	0	0	30	1		
35	25	Tel.SismoRes.	0	8	9	14,65	14,65	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
36	25	Tel.SismoRes.	0	19	20	14,65	14,65	0	30	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
37	3	Tel.SismoRes.	0	9	10	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	5423	0	0	0	5423	0	0	0	0	30	1		
38	3	Tel.SismoRes.	0	10	11	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	3300	0	0	0	3300	0	0	0	0	30	1		
39	3	Tel.SismoRes.	0	11	12	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	3355	0	0	0	3355	0	0	0	0	30	1		
40	3	Tel.SismoRes.	0	12	13	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	0	30	1		
41	3	Tel.SismoRes.	0	41	21	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	2180	0	0	0	2180	0	0	0	0	30	1		
42	3	Tel.SismoRes.	0	21	22	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	970	0	0	0	970	0	0	0	0	30	1		
43	3	Tel.SismoRes.	0	22	43	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	2441	0	0	0	2441	0	0	0	0	30	1		
44	3	Tel.SismoRes.	0	40	15	14,65	14,65	0	15	0	0	15	0	2455	0	0	0	2455	0	0	0	0	30	1		
45	3	Tel.SismoRes.	0	15	16	14,65	14,65	0	15	0	0	15	0	955	0	0	0	955	0	0	0	0	30	1		
46	3	Tel.SismoRes.	0	16	42	14,65	14,65	0	15	0	0	15	0	2009	0	0	0	2009	0	0	0	0	30	1		
47	3	Tel.SismoRes.	0	15	21	14,65	14,65	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
48	3	Tel.SismoRes.	0	16	22	14,65	14,65	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
49	25	Tel.SismoRes.	0	20	39	14,65	14,65	0	30	0	0	-45	0	2151	0	0	0	2151	0	0	0	0	30	1		
50	3	Tel.SismoRes.	0	2	9	14,65	14,65	-30	-1	0	15	1	0	2422	0	0	0	2422	0	0	0	0	30	1		
51	3	Tel.SismoRes.	0	9	20	14,65	14,65	15	0	0	15	0	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	0	30	1		
52	3	Tel.SismoRes.	0	20	24	14,65	14,65	15	0	0	-30	0	0	4856	0	0	0	4856	0	0	0	0	30	1		
53	25	Tel.SismoRes.	0	24	31	14,65	14,65	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
54	8	Tel.SismoRes.	0	3	10	14,65	14,65	28	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
55	25	Tel.SismoRes.	0	25	32	14,65	14,65	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 14.65 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	
56	25	Tel.SismoRes.	0	26	33	14,65	14,65	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
57	25	Tel.SismoRes.	0	4	11	14,65	14,65	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
58	25	Tel.SismoRes.	0	5	12	14,65	14,65	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
59	25	Tel.SismoRes.	0	6	13	14,65	14,65	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
60	8	Tel.SismoRes.	0	27	34	14,65	14,65	-28	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
61	3	Tel.SismoRes.	0	13	17	14,65	14,65	-30	0	0	-15	0	0	4856	0	0	0	4856	0	0	0	0	30	1	
62	3	Tel.SismoRes.	0	17	28	14,65	14,65	-15	0	0	-15	0	0	2448	0	0	0	2448	0	0	0	0	30	1	
63	3	Tel.SismoRes.	0	28	35	14,65	14,65	-15	1	0	-30	0	0	2422	0	0	0	2422	0	0	0	0	30	1	
64	25	Tel.SismoRes.	0	45	27	14,65	14,65	-43	-1	0	-43	-1	0	-139	0	0	0	-139	0	0	0	0	30	1	
65	25	Tel.SismoRes.	0	17	44	14,65	14,65	0	-30	0	0	45	0	2677	0	0	0	2677	0	0	0	0	30	1	
66	25	Tel.SismoRes.	0	26	22	14,65	14,65	-31	-8	0	42	-8	0	-200	0	0	0	-200	0	0	0	0	30	1	
67	25	Tel.SismoRes.	0	11	15	14,65	14,65	-30	0	0	40	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
68	25	Tel.SismoRes.	0	25	55	14,65	14,65	-30	0	0	-30	0	0	2887	0	0	0	2887	0	0	0	0	30	1	
69	26	Tel.SismoRes.	0	10	38	14,65	14,65	14	-4	0	14	-4	0	210	0	0	0	210	0	0	0	0	30	1	
70	25	Tel.SismoRes.	0	12	49	14,65	14,65	-30	0	0	-30	0	0	2887	0	0	0	2887	0	0	0	0	30	1	
71	26	Tel.SismoRes.	0	40	41	14,65	14,65	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
72	26	Tel.SismoRes.	0	42	43	14,65	14,65	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	

SETTI ALLA QUOTA 14.65 m																											
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI										PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
1	601	30	41	39	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
2	601	30	39	38	14,65	14,65	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
3	601	30	38	40	14,65	14,65	0	15	0	0	15	0	975	0	0	0	975	0	0	0	30	0	0				
4	601	30	43	45	14,65	14,65	0	-15	0	0	-15	0	957	0	0	0	957	0	0	0	30	0	0				
5	601	30	45	44	14,65	14,65	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
6	601	30	44	42	14,65	14,65	0	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 18.1 m															
IDENTIF.TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI		
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml	
3	38	40	2,40	Pann.Speciale	1	Categ. H	2,52	350	3,24	150	100	100	840	840	
4	43	45	2,40	Pann.Speciale	1	Categ. H	2,47	350	3,18	150	100	100	825	825	
7	1	2	6,25	Ballatoio	3	Categ. A	10,31	300	11,25	50	400	100	1485	1485	
8	2	3	2,80	Pann.Normale Ballatoio	1 3	Categ. H Categ. A	7,98 3,78	350 300	8,40 4,20	150 50	100 400	100 100	2045 1230	3275	
9	3	4	6,90	Pann.Normale Ballatoio	1 3	Categ. H Categ. A	20,29 11,39	350 300	21,33 12,42	150 50	100 400	100 100	2111 1485	3596	
10	4	5	6,90	Pann.Normale Ballatoio	1 3	Categ. H Categ. A	20,53 7,93	350 300	21,56 8,97	150 50	100 400	100 100	2135 1060	3195	
11	5	6	6,90	Pann.Normale Ballatoio	1 2	Categ. H Categ. A	20,53 7,94	350 350	21,56 8,97	150 250	100 200	100 0	2135 987	3122	
12	6	7	6,10	Pann.Normale Ballatoio	1 3	Categ. H Categ. A	18,38 7,02	350 300	19,30 7,93	150 50	100 400	100 100	2162 1060	3222	
13	7	14	6,40	Ballatoio	3	Categ. A	7,36	300	8,32	50	400	100	1060	1060	
14	14	18	2,55	Pann.Normale Ballatoio	1 3	Categ. H Categ. A	7,82 2,93	350 300	8,20 3,32	150 50	100 400	100 100	2199 1060	3259	
15	18	29	6,25	Pann.Normale Ballatoio	1 3	Categ. H Categ. A	18,59 7,19	350 300	19,53 8,13	150 50	100 400	100 100	2135 1060	3195	
16	29	36	7,25	Pann.Normale Ballatoio	1 3	Categ. H Categ. A	21,80 8,34	350 300	22,89 9,42	150 50	100 400	100 100	2158 1060	3218	
17	36	35	6,25	Ballatoio	3	Categ. A	7,19	300	8,12	50	400	100	1060	1060	
18	35	34	2,80	Pann.Normale Ballatoio	1 3	Categ. H Categ. A	8,26 3,22	350 300	8,68 3,64	150 50	100 400	100 100	2116 1060	3176	
19	34	33	6,90	Pann.Normale Ballatoio	1 3	Categ. H Categ. A	20,29 7,93	350 300	21,33 8,97	150 50	100 400	100 100	2111 1060	3171	
20	33	32	6,90	Pann.Normale Ballatoio	1 3	Categ. H Categ. A	20,53 7,94	350 300	21,56 8,97	150 50	100 400	100 100	2135 1060	3195	
21	32	31	6,90	Pann.Normale Ballatoio	1 3	Categ. H Categ. A	20,53 7,93	350 300	21,56 8,97	150 50	100 400	100 100	2135 1060	3195	
22	31	30	6,10	Pann.Normale Ballatoio	1 3	Categ. H Categ. A	18,38 7,01	350 300	19,30 7,93	150 50	100 400	100 100	2162 1060	3222	

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 18.1 m														
IDENTIF. TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI	
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml
23	30	23	6,40	Ballatoio	3	Categ. A	7,36	300	8,32	50	400	100	1060	1060
24	1	8	7,25	Pann.Normale	1	Categ. H	21,80	350	22,89	150	100	100	2158	3218
				Ballatoio	3	Categ. A	8,34	300	9,42	50	400	100	1060	
25	8	19	6,25	Pann.Normale	1	Categ. H	18,59	350	19,53	150	100	100	2135	3195
				Ballatoio	3	Categ. A	7,19	300	8,13	50	400	100	1060	
26	19	23	2,55	Pann.Normale	1	Categ. H	7,82	350	8,20	150	100	100	2199	3259
				Ballatoio	3	Categ. A	2,93	300	3,32	50	400	100	1060	
27	23	24	6,25	Pann.Normale	1	Categ. H	18,36	350	19,30	150	100	100	2109	2109
28	24	25	6,90	Pann.Normale	1	Categ. H	20,53	350	21,56	150	100	100	2135	2135
29	25	26	6,90	Pann.Normale	1	Categ. H	20,53	350	21,56	150	100	100	2135	2922
				Pann.Speciale	1	Categ. H	7,24	350	8,28	150	100	100	787	
30	26	27	6,75	Pann.Normale	1	Categ. H	20,32	350	21,33	150	100	100	2159	2927
				Pann.Speciale	1	Categ. H	6,91	350	7,90	150	100	100	768	
31	27	28	2,55	Pann.Normale	1	Categ. H	8,30	350	8,68	150	100	100	2330	4266
				Pann.Normale	1	Categ. H	6,86	350	7,24	150	100	100	1936	
34	13	14	6,25	Pann.Normale	1	Categ. H	18,36	350	19,30	150	100	100	2109	2109
37	9	10	2,55	Pann.Normale	1	Categ. H	8,01	350	8,40	150	100	100	2252	4732
				Pann.Normale	1	Categ. H	8,84	350	9,23	150	100	100	2480	
38	10	11	6,75	Pann.Normale	1	Categ. H	20,32	350	21,33	150	100	100	2159	2874
				Pann.Speciale	1	Categ. H	6,40	350	7,39	150	100	100	715	
39	11	12	6,90	Pann.Normale	1	Categ. H	20,53	350	21,56	150	100	100	2135	2922
				Pann.Speciale	1	Categ. H	7,24	350	8,28	150	100	100	787	
40	12	13	6,90	Pann.Normale	1	Categ. H	20,53	350	21,56	150	100	100	2135	2135
41	41	21	3,30	Pann.Normale	1	Categ. H	6,11	350	6,60	150	100	100	1348	1896
				Pann.Speciale	1	Categ. H	2,41	350	2,76	150	100	100	549	
42	21	22	4,62	Pann.Speciale	1	Categ. H	4,83	350	6,21	150	100	100	836	836
43	22	43	4,68	Pann.Normale	2	Categ. A	8,66	350	9,36	250	200	0	1547	2322
				Pann.Speciale	1	Categ. H	4,83	350	5,53	150	100	100	775	
44	40	15	3,30	Pann.Normale	1	Categ. H	6,11	350	6,60	150	100	100	1348	2135
				Pann.Speciale	1	Categ. H	3,46	350	3,96	150	100	100	787	
45	15	16	4,62	Pann.Speciale	1	Categ. H	4,74	350	6,11	150	100	100	822	822
46	16	42	4,68	Pann.Normale	2	Categ. A	8,66	350	9,36	250	200	0	1547	1948
				Pann.Speciale	1	Categ. H	2,50	350	2,86	150	100	100	400	
49	20	39	3,50	Pann.Normale	1	Categ. H	7,74	350	10,71	150	100	100	1845	1845
50	2	9	7,40	Pann.Normale	1	Categ. H	21,78	350	22,89	150	100	100	2113	2113
51	9	20	6,25	Pann.Normale	1	Categ. H	18,59	350	19,53	150	100	100	2135	2135
52	20	24	2,70	Pann.Normale	1	Categ. H	7,80	350	8,20	150	100	100	2074	4235
				Pann.Normale	1	Categ. H	8,13	350	8,54	150	100	100	2161	
61	13	17	2,70	Pann.Normale	1	Categ. H	7,80	350	8,20	150	100	100	2074	4235
				Pann.Normale	1	Categ. H	8,13	350	8,54	150	100	100	2161	
62	17	28	6,25	Pann.Normale	1	Categ. H	18,59	350	19,53	150	100	100	2135	2135
63	28	35	7,40	Pann.Normale	1	Categ. H	21,78	350	22,89	150	100	100	2113	2113
64	45	27	2,26	Pann.Speciale	1	Categ. H	-0,93	350	0,03	150	100	100	-141	-141
65	17	44	2,20	Pann.Normale	1	Categ. H	6,31	350	8,18	150	100	100	2305	2305
66	26	22	2,40	Pann.Speciale	1	Categ. H	-0,77	350	0,08	150	100	100	-100	-206
				Pann.Speciale	1	Categ. H	-0,79	350	0,06	150	100	100	-106	
68	25	55	2,25	Pann.Normale	1	Categ. H	7,58	350	8,54	150	100	100	2508	2508
69	10	38	2,42	Pann.Speciale	1	Categ. H	0,25	350	0,94	150	100	100	171	171
70	12	49	2,25	Pann.Normale	1	Categ. H	7,58	350	8,54	150	100	100	2508	2508

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 18.1 m														
IDENTIF. TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI	
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 18.1 m																										
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI												
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fin in	Fin fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. 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		
7	3	Tel.SismoRes.	0	1	2	18,10	18,10	0	15	0	0	15	0	0	0	1485	0	1485	0	0	0	28	1			
8	3	Tel.SismoRes.	0	2	3	18,10	18,10	-8	13	0	-8	13	0	2046	0	1230	0	3276	0	0	0	20	1			
9	3	Tel.SismoRes.	0	3	4	18,10	18,10	0	15	0	0	15	0	2111	0	1485	0	3596	0	0	0	21	1			
10	3	Tel.SismoRes.	0	4	5	18,10	18,10	0	15	0	0	15	0	2135	0	1060	0	3195	0	0	0	19	1			
11	3	Tel.SismoRes.	0	5	6	18,10	18,10	0	15	0	0	15	0	2135	0	988	0	3123	0	0	0	16	1			
12	3	Tel.SismoRes.	0	6	7	18,10	18,10	0	15	0	0	15	0	2162	0	1060	0	3222	0	0	0	19	1			
13	3	Tel.SismoRes.	0	7	14	18,10	18,10	-15	0	0	-15	0	0	0	0	1060	0	1060	0	0	0	28	1			
14	3	Tel.SismoRes.	0	14	18	18,10	18,10	-15	0	0	-15	0	0	2199	0	1060	0	3259	0	0	0	19	1			
15	3	Tel.SismoRes.	0	18	29	18,10	18,10	-15	0	0	-15	0	0	2135	0	1060	0	3195	0	0	0	19	1			
16	3	Tel.SismoRes.	0	29	36	18,10	18,10	-15	0	0	-15	0	0	2158	0	1060	0	3218	0	0	0	19	1			
17	3	Tel.SismoRes.	0	36	35	18,10	18,10	0	-15	0	-60	-15	0	0	0	1060	0	1060	0	0	0	28	1			
18	3	Tel.SismoRes.	0	35	34	18,10	18,10	-37	-13	0	-23	-13	0	2117	0	1060	0	3177	0	0	0	19	1			
19	3	Tel.SismoRes.	0	34	33	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	2111	0	1060	0	3171	0	0	0	19	1			
20	3	Tel.SismoRes.	0	33	32	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	2135	0	1060	0	3195	0	0	0	19	1			
21	3	Tel.SismoRes.	0	32	31	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	2135	0	1060	0	3195	0	0	0	19	1			
22	3	Tel.SismoRes.	0	31	30	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	2162	0	1060	0	3222	0	0	0	19	1			
23	3	Tel.SismoRes.	0	30	23	18,10	18,10	15	0	0	15	0	0	0	0	1060	0	1060	0	0	0	28	1			
24	3	Tel.SismoRes.	0	1	8	18,10	18,10	15	0	0	15	0	0	2158	0	1060	0	3218	0	0	0	19	1			
25	3	Tel.SismoRes.	0	8	19	18,10	18,10	15	0	0	15	0	0	2135	0	1060	0	3195	0	0	0	19	1			
26	3	Tel.SismoRes.	0	19	23	18,10	18,10	15	0	0	15	0	0	2199	0	1060	0	3259	0	0	0	19	1			
27	3	Tel.SismoRes.	0	23	24	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	2109	0	0	0	2109	0	0	0	10	1			
28	3	Tel.SismoRes.	0	24	25	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	2135	0	0	0	2135	0	0	0	10	1			
29	3	Tel.SismoRes.	0	25	26	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	2922	0	0	0	2922	0	0	0	10	1			
30	3	Tel.SismoRes.	0	26	27	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	2927	0	0	0	2927	0	0	0	10	1			
31	3	Tel.SismoRes.	0	27	28	18,10	18,10	0	-15	0	2	-45	0	4266	0	0	0	4266	0	0	0	10	1			
32	25	Tel.SismoRes.	0	28	29	18,10	18,10	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
33	25	Tel.SismoRes.	0	17	18	18,10	18,10	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
34	3	Tel.SismoRes.	0	13	14	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	2109	0	0	0	2109	0	0	0	10	1			
35	25	Tel.SismoRes.	0	8	9	18,10	18,10	0	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
36	25	Tel.SismoRes.	0	19	20	18,10	18,10	0	30	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
37	3	Tel.SismoRes.	0	9	10	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	4732	0	0	0	4732	0	0	0	10	1			
38	3	Tel.SismoRes.	0	10	11	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	2874	0	0	0	2874	0	0	0	10	1			
39	3	Tel.SismoRes.	0	11	12	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	2922	0	0	0	2922	0	0	0	10	1			
40	3	Tel.SismoRes.	0	12	13	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	2135	0	0	0	2135	0	0	0	10	1			
41	3	Tel.SismoRes.	0	41	21	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	1896	0	0	0	1896	0	0	0	10	1			
42	3	Tel.SismoRes.	0	21	22	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	836	0	0	0	836	0	0	0	10	1			
43	3	Tel.SismoRes.	0	22	43	18,10	18,10	0	-15	0	0	-15	0	2322	0	0	0	2322	0	0	0	23	1			
44	3	Tel.SismoRes.	0	40	15	18,10	18,10	0	15	0	0	15	0	2135	0	0	0	2135	0	0	0	10	1			
45	3	Tel.SismoRes.	0	15	16	18,10	18,10	0	15	0	0	15	0	822	0	0	0	822	0	0	0	10	1			
46	3	Tel.SismoRes.	0	16	42	18,10	18,10	0	15	0	0	15	0	1948	0	0	0	1948	0	0	0	25	1			
47	3	Tel.SismoRes.	0	15	21	18,10	18,10	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
48	3	Tel.SismoRes.	0	16	22	18,10	18,10	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
49	25	Tel.SismoRes.	0	20	39	18,10	18,10	0	30	0	0	-45	0	1845	0	0	0	1845	0	0	0	10	1			
50	3	Tel.SismoRes.	0	2	9	18,10	18,10	-30	-1	0	15	1	0	2113	0	0	0	2113	0	0	0	10	1			
51	3	Tel.SismoRes.	0	9	20	18,10	18,10	15	0	0	15	0	0	2135	0	0	0	2135	0	0	0	10	1			
52	3	Tel.SismoRes.	0	20	24	18,10	18,10	15	0	0	-30	0	0	4235	0	0	0	4235	0	0	0	10	1			
53	25	Tel.SismoRes.	0	24	31	18,10	18,10	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
54	8	Tel.SismoRes.	0	3	10	18,10	18,10	28	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
55	25	Tel.SismoRes.	0	25	32	18,10	18,10	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
56	25	Tel.SismoRes.	0	26	33	18,10	18,10	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
57	25	Tel.SismoRes.	0	4	11	18,10	18,10	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
58	25	Tel.SismoRes.	0	5	12	18,10	18,10	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
59	25	Tel.SismoRes.	0	6	13	18,10	18,10	-30	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
60	8	Tel.SismoRes.	0	27	34	18,10	18,10	-28	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
61	3	Tel.SismoRes.	0	13	17	18,10	18,10	-30	0	0	-15	0	0	4235	0	0	0	4235	0	0	0	10	1			
62	3	Tel.SismoRes.	0	17	28	18,10	18,10	-15	0	0	-15	0	0	2135	0	0	0	2135	0	0	0	10	1			
63	3	Tel.SismoRes.	0	28	35	18,10	18,10	-15	1	0	-30	0	0	2113	0	0	0	2113	0	0	0	10	1			
64	25	Tel.SismoRes.	0	45	27	18,10	18,10	-43	-1	0	-43	-1	0	-141	0	0	0	-141	0	0	0	10	1			
65	25	Tel.SismoRes.	0	17	44	18,10	18,10	0	-30	0	0	45	0	2305	0	0	0	2305	0	0	0	10	1			
66	25	Tel.SismoRes.	0	26	22	18,10	18,10	-31	-8	0	42	-8	0	-206	0	0	0	-206	0	0	0	10	1			
67	25	Tel.SismoRes.	0	11	15	18,10	18,10	-30	0	0	40	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
68	25	Tel.SismoRes.	0	25	55	18,10	18,10	-30	0	0	-30	0	0	2508	0	0	0	2508	0	0	0	10	1			
69	26	Tel.SismoRes.	0	10	38	18,10	18,10	14	-4	0	14	-4	0	171	0	0	0	171	0	0	0	10	1			
70	25	Tel.SismoRes.	0	12	49	18,10	18,10	-30	0	0	-30	0	0	2508	0	0	0	2508	0	0	0	10	1			
71	26	Tel.SismoRes.	0	40	41	18,10	18,10	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			
72	26	Tel.SismoRes.	0	42	43	18,10	18,10	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1			

[illegible]

COMPOSIZIONE CARICHI TRAVI/SETTI ALLA QUOTA 21.15 m														
IDENTIF. TRAVE/SETTO				IDENTIFICATIVO CARICO			PESO PROPRIO		PERMANENTE+ACCIDENTALE+NEVE				CARICHI	
Elem. N.ro	Filo Iniz.	Filo Fin.	Lungh. (m)	Tipo di Carico	Archivio Carichi Numero	Destinaz. Uso	Area di Carico (mq)	Peso Strutt kg/mq	Area di Carico (mq)	Peso Perm kg/mq	Variabile kg/mq	Neve kg/mq	Carico Parz. kg/ml	Carico Totale kg/ml
1	41	39	2,40	Pann.Normale	1	Categ. H	4,44	350	5,16	150	100	100	1400	1400
3	38	40	2,40	Pann.Normale	1	Categ. H	4,44	350	5,16	150	100	100	1400	1400
4	42	44	2,40	Pann.Normale	1	Categ. H	4,44	350	5,16	150	100	100	1400	1400
6	45	43	2,40	Pann.Normale	1	Categ. H	4,44	350	5,16	150	100	100	1400	1400
7	40	15	3,30	Pann.Normale	1	Categ. H	6,11	350	7,10	150	100	100	1400	1400
9	16	42	4,68	Pann.Normale	1	Categ. H	8,66	350	10,06	150	100	100	1400	1400
10	43	22	4,68	Pann.Normale	1	Categ. H	8,66	350	10,06	150	100	100	1400	1400
12	21	41	3,30	Pann.Normale	1	Categ. H	6,11	350	7,10	150	100	100	1400	1400
13	15	21	4,00	Pann.Normale	1	Categ. H	7,54	350	9,24	150	100	100	1468	1468
14	16	22	4,00	Pann.Normale	1	Categ. H	7,54	350	9,24	150	100	100	1468	1468

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 21.15 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
7	3	Tel.SismoRes.	0	40	15	21,15	21,15	0	15	0	0	15	0	1400	0	0	0	1400	0	0	0	0	10	1
8	3	Tel.SismoRes.	0	15	16	21,15	21,15	0	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
9	3	Tel.SismoRes.	0	16	42	21,15	21,15	0	15	0	0	15	0	1400	0	0	0	1400	0	0	0	0	10	1
10	3	Tel.SismoRes.	0	43	22	21,15	21,15	0	-15	0	0	-15	0	1400	0	0	0	1400	0	0	0	0	10	1
11	3	Tel.SismoRes.	0	22	21	21,15	21,15	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
12	3	Tel.SismoRes.	0	21	41	21,15	21,15	0	-15	0	0	-15	0	1400	0	0	0	1400	0	0	0	0	10	1
13	25	Tel.SismoRes.	0	15	21	21,15	21,15	30	0	0	30	0	0	1468	0	0	0	1468	0	0	0	0	10	1
14	25	Tel.SismoRes.	0	16	22	21,15	21,15	30	0	0	30	0	0	1468	0	0	0	1468	0	0	0	0	10	1
15	8	Tel.SismoRes.	0	42	43	21,15	21,15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
16	8	Tel.SismoRes.	0	40	41	21,15	21,15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1

SETTI ALLA QUOTA 21.15 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	601	30	41	39	21,15	21,15	0	-15	0	0	-15	0	1400	0	0	0	1400	0	0	0	10	0	0			
2	601	30	39	38	21,15	21,15	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
3	601	30	38	40	21,15	21,15	0	15	0	0	15	0	1400	0	0	0	1400	0	0	0	10	0	0			
4	601	30	42	44	21,15	21,15	0	15	0	0	15	0	1400	0	0	0	1400	0	0	0	10	0	0			
5	601	30	44	45	21,15	21,15	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
6	601	30	45	43	21,15	21,15	0	-15	0	0	-15	0	1400	0	0	0	1400	0	0	0	10	0	0			

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)	
1	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
2	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
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	
7	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
8	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
9	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
10	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
11	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
12	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
13	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
14	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
15	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
16	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
17	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
18	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
19	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
20	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
21	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
22	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
23	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
24	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
25	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
26	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
27	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
28	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
29	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
30	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
31	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
32	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
33	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	

C.D.S.

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)
34	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
35	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
36	0	0	0	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

NODI INTERNI SHELL

IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI	
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)
287	11,10	14,25	0,00	0,00	0,00
288	12,30	14,25	1,25	0,00	0,56
289	11,10	14,25	1,25	0,00	1,13
290	9,90	14,25	1,25	0,00	1,07
291	12,30	14,25	2,50	0,00	0,56
292	11,10	14,25	2,50	0,00	1,13
293	9,90	14,25	2,50	0,00	1,07
294	11,10	14,25	3,75	1,00	1,00
295	9,90	13,18	0,00	0,00	0,00
296	9,90	12,10	0,00	0,00	0,00
297	9,90	11,02	0,00	0,00	0,00
298	9,90	13,18	1,25	0,00	1,01
299	9,90	12,10	1,25	0,00	1,01
300	9,90	11,02	1,25	0,00	1,01
301	9,90	9,95	1,25	0,00	1,07
302	9,90	13,18	2,50	0,00	1,01
303	9,90	12,10	2,50	0,00	1,01
304	9,90	11,02	2,50	0,00	1,01
305	9,90	9,95	2,50	0,00	1,07
306	9,90	13,18	3,75	1,00	0,89
307	9,90	12,10	3,75	1,00	0,89
308	9,90	11,02	3,75	1,00	0,89
309	11,10	9,95	0,00	0,00	0,00
310	11,10	9,95	1,25	0,00	1,13
311	12,30	9,95	1,25	0,00	0,56
312	11,10	9,95	2,50	0,00	1,13
313	12,30	9,95	2,50	0,00	0,56
314	11,10	9,95	3,75	1,00	1,94
315	26,10	14,25	0,00	0,00	0,00
316	24,90	14,25	1,25	0,00	0,56
317	26,10	14,25	1,25	0,00	1,13
318	27,30	14,25	1,25	0,00	1,07
319	24,90	14,25	2,50	0,00	0,56
320	26,10	14,25	2,50	0,00	1,13
321	27,30	14,25	2,50	0,00	1,07
322	26,10	14,25	3,75	1,00	1,92
323	27,30	13,18	0,00	0,00	0,00
324	27,30	12,10	0,00	0,00	0,00
325	27,30	11,02	0,00	0,00	0,00
326	27,30	13,18	1,25	0,00	1,01
327	27,30	12,10	1,25	0,00	1,01
328	27,30	11,02	1,25	0,00	1,01
329	27,30	9,95	1,25	0,00	1,07
330	27,30	13,18	2,50	0,00	1,01
331	27,30	12,10	2,50	0,00	1,01
332	27,30	11,02	2,50	0,00	1,01

NODI INTERNI SHELL

IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI	
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)
333	27,30	9,95	2,50	0,00	1,07
334	27,30	13,18	3,75	1,00	0,89
335	27,30	12,10	3,75	1,00	0,89
336	27,30	11,02	3,75	1,00	0,89
337	26,10	9,95	0,00	0,00	0,00
338	26,10	9,95	1,25	0,00	1,13
339	24,90	9,95	1,25	0,00	0,56
340	26,10	9,95	2,50	0,00	1,13
341	24,90	9,95	2,50	0,00	0,56
342	26,10	9,95	3,75	1,00	1,00
343	12,30	14,25	4,71	0,00	0,43
344	11,10	14,25	4,71	0,00	0,87
345	9,90	14,25	4,71	0,00	0,82
346	12,30	14,25	5,68	0,00	0,43
347	11,10	14,25	5,68	0,00	0,87
348	9,90	14,25	5,68	0,00	0,82
349	12,30	14,25	6,64	0,00	0,43
350	11,10	14,25	6,64	0,00	0,87
351	9,90	14,25	6,64	0,00	0,82
352	11,10	14,25	7,60	2,00	0,96
353	9,90	13,18	4,71	0,00	0,78
354	9,90	12,10	4,71	0,00	0,78
355	9,90	11,02	4,71	0,00	0,78
356	9,90	9,95	4,71	0,00	0,82
357	9,90	13,18	5,68	0,00	0,78
358	9,90	12,10	5,68	0,00	0,78
359	9,90	11,02	5,68	0,00	0,78
360	9,90	9,95	5,68	0,00	0,82
361	9,90	13,18	6,64	0,00	0,78
362	9,90	12,10	6,64	0,00	0,78
363	9,90	11,02	6,64	0,00	0,78
364	9,90	9,95	6,64	0,00	0,82
365	9,90	13,18	7,60	2,00	0,86
366	9,90	12,10	7,60	2,00	0,86
367	9,90	11,02	7,60	2,00	0,86
368	11,10	9,95	4,71	0,00	0,87
369	12,30	9,95	4,71	0,00	0,43
370	11,10	9,95	5,68	0,00	0,87
371	12,30	9,95	5,68	0,00	0,43
372	11,10	9,95	6,64	0,00	0,87
373	12,30	9,95	6,64	0,00	0,43
374	11,10	9,95	7,60	2,00	1,90
375	24,90	14,25	4,71	0,00	0,43
376	26,10	14,25	4,71	0,00	0,87
377	27,30	14,25	4,71	0,00	0,82
378	24,90	14,25	5,68	0,00	0,43
379	26,10	14,25	5,68	0,00	0,87
380	27,30	14,25	5,68	0,00	0,82
381	24,90	14,25	6,64	0,00	0,43
382	26,10	14,25	6,64	0,00	0,87
383	27,30	14,25	6,64	0,00	0,82
384	26,10	14,25	7,60	2,00	1,88

NODI INTERNI SHELL

IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI	
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)
385	27,30	13,18	4,71	0,00	0,78
386	27,30	12,10	4,71	0,00	0,78
387	27,30	11,02	4,71	0,00	0,78
388	27,30	9,95	4,71	0,00	0,82
389	27,30	13,18	5,68	0,00	0,78
390	27,30	12,10	5,68	0,00	0,78
391	27,30	11,02	5,68	0,00	0,78
392	27,30	9,95	5,68	0,00	0,82
393	27,30	13,18	6,64	0,00	0,78
394	27,30	12,10	6,64	0,00	0,78
395	27,30	11,02	6,64	0,00	0,78
396	27,30	9,95	6,64	0,00	0,82
397	27,30	13,18	7,60	2,00	0,86
398	27,30	12,10	7,60	2,00	0,86
399	27,30	11,02	7,60	2,00	0,86
400	26,10	9,95	4,71	0,00	0,87
401	24,90	9,95	4,71	0,00	0,43
402	26,10	9,95	5,68	0,00	0,87
403	24,90	9,95	5,68	0,00	0,43
404	26,10	9,95	6,64	0,00	0,87
405	24,90	9,95	6,64	0,00	0,43
406	26,10	9,95	7,60	2,00	0,96
407	12,30	14,25	8,77	0,00	0,53
408	11,10	14,25	8,77	0,00	1,05
409	9,90	14,25	8,77	0,00	1,00
410	12,30	14,25	9,93	0,00	0,53
411	11,10	14,25	9,93	0,00	1,05
412	9,90	14,25	9,93	0,00	1,00
413	11,10	14,25	11,10	3,00	1,06
414	9,90	13,18	8,77	0,00	0,94
415	9,90	12,10	8,77	0,00	0,94
416	9,90	11,02	8,77	0,00	0,94
417	9,90	9,95	8,77	0,00	1,00
418	9,90	13,18	9,93	0,00	0,94
419	9,90	12,10	9,93	0,00	0,94
420	9,90	11,02	9,93	0,00	0,94
421	9,90	9,95	9,93	0,00	1,00
422	9,90	13,18	11,10	3,00	0,95
423	9,90	12,10	11,10	3,00	0,95
424	9,90	11,02	11,10	3,00	0,95
425	11,10	9,95	8,77	0,00	1,05
426	12,30	9,95	8,77	0,00	0,53
427	11,10	9,95	9,93	0,00	1,05
428	12,30	9,95	9,93	0,00	0,53
429	11,10	9,95	11,10	3,00	2,00
430	24,90	14,25	8,77	0,00	0,52
431	26,10	14,25	8,77	0,00	1,05
432	27,30	14,25	8,77	0,00	1,00
433	24,90	14,25	9,93	0,00	0,52
434	26,10	14,25	9,93	0,00	1,05
435	27,30	14,25	9,93	0,00	1,00
436	26,10	14,25	11,10	3,00	1,98

NODI INTERNI SHELL

IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI	
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)
437	27,30	13,18	8,77	0,00	0,94
438	27,30	12,10	8,77	0,00	0,94
439	27,30	11,02	8,77	0,00	0,94
440	27,30	9,95	8,77	0,00	1,00
441	27,30	13,18	9,93	0,00	0,94
442	27,30	12,10	9,93	0,00	0,94
443	27,30	11,02	9,93	0,00	0,94
444	27,30	9,95	9,93	0,00	1,00
445	27,30	13,18	11,10	3,00	0,95
446	27,30	12,10	11,10	3,00	0,95
447	27,30	11,02	11,10	3,00	0,95
448	26,10	9,95	8,77	0,00	1,05
449	24,90	9,95	8,77	0,00	0,52
450	26,10	9,95	9,93	0,00	1,05
451	24,90	9,95	9,93	0,00	0,52
452	26,10	9,95	11,10	3,00	1,06
453	12,30	14,25	12,28	0,00	0,53
454	11,10	14,25	12,28	0,00	1,06
455	9,90	14,25	12,28	0,00	1,01
456	12,30	14,25	13,47	0,00	0,53
457	11,10	14,25	13,47	0,00	1,06
458	9,90	14,25	13,47	0,00	1,01
459	11,10	14,25	14,65	4,00	1,05
460	9,90	13,18	12,28	0,00	0,95
461	9,90	12,10	12,28	0,00	0,95
462	9,90	11,02	12,28	0,00	0,95
463	9,90	9,95	12,28	0,00	1,01
464	9,90	13,18	13,47	0,00	0,95
465	9,90	12,10	13,47	0,00	0,95
466	9,90	11,02	13,47	0,00	0,95
467	9,90	9,95	13,47	0,00	1,01
468	9,90	13,18	14,65	4,00	0,94
469	9,90	12,10	14,65	4,00	0,94
470	9,90	11,02	14,65	4,00	0,94
471	11,10	9,95	12,28	0,00	1,06
472	12,30	9,95	12,28	0,00	0,53
473	11,10	9,95	13,47	0,00	1,06
474	12,30	9,95	13,47	0,00	0,53
475	11,10	9,95	14,65	4,00	1,99
476	24,90	14,25	12,28	0,00	0,53
477	26,10	14,25	12,28	0,00	1,06
478	27,30	14,25	12,28	0,00	1,01
479	24,90	14,25	13,47	0,00	0,53
480	26,10	14,25	13,47	0,00	1,06
481	27,30	14,25	13,47	0,00	1,01
482	26,10	14,25	14,65	4,00	1,98
483	27,30	13,18	12,28	0,00	0,95
484	27,30	12,10	12,28	0,00	0,95
485	27,30	11,02	12,28	0,00	0,95
486	27,30	9,95	12,28	0,00	1,01
487	27,30	13,18	13,47	0,00	0,95
488	27,30	12,10	13,47	0,00	0,95

NODI INTERNI SHELL

IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI	
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)
489	27,30	11,02	13,47	0,00	0,95
490	27,30	9,95	13,47	0,00	1,01
491	27,30	13,18	14,65	4,00	0,94
492	27,30	12,10	14,65	4,00	0,94
493	27,30	11,02	14,65	4,00	0,94
494	26,10	9,95	12,28	0,00	1,06
495	24,90	9,95	12,28	0,00	0,53
496	26,10	9,95	13,47	0,00	1,06
497	24,90	9,95	13,47	0,00	0,53
498	26,10	9,95	14,65	4,00	1,05
499	12,30	14,25	15,80	0,00	0,52
500	11,10	14,25	15,80	0,00	1,04
501	9,90	14,25	15,80	0,00	0,98
502	12,30	14,25	16,95	0,00	0,52
503	11,10	14,25	16,95	0,00	1,04
504	9,90	14,25	16,95	0,00	0,98
505	11,10	14,25	18,10	5,00	0,98
506	9,90	13,18	15,80	0,00	0,93
507	9,90	12,10	15,80	0,00	0,93
508	9,90	11,02	15,80	0,00	0,93
509	9,90	9,95	15,80	0,00	0,98
510	9,90	13,18	16,95	0,00	0,93
511	9,90	12,10	16,95	0,00	0,93
512	9,90	11,02	16,95	0,00	0,93
513	9,90	9,95	16,95	0,00	0,98
514	9,90	13,18	18,10	5,00	0,87
515	9,90	12,10	18,10	5,00	0,87
516	9,90	11,02	18,10	5,00	0,87
517	11,10	9,95	15,80	0,00	1,04
518	12,30	9,95	15,80	0,00	0,52
519	11,10	9,95	16,95	0,00	1,04
520	12,30	9,95	16,95	0,00	0,52
521	11,10	9,95	18,10	5,00	1,69
522	24,90	14,25	15,80	0,00	0,52
523	26,10	14,25	15,80	0,00	1,04
524	27,30	14,25	15,80	0,00	0,98
525	24,90	14,25	16,95	0,00	0,52
526	26,10	14,25	16,95	0,00	1,04
527	27,30	14,25	16,95	0,00	0,98
528	26,10	14,25	18,10	5,00	1,68
529	27,30	13,18	15,80	0,00	0,93
530	27,30	12,10	15,80	0,00	0,93
531	27,30	11,02	15,80	0,00	0,93
532	27,30	9,95	15,80	0,00	0,98
533	27,30	13,18	16,95	0,00	0,93
534	27,30	12,10	16,95	0,00	0,93
535	27,30	11,02	16,95	0,00	0,93
536	27,30	9,95	16,95	0,00	0,98
537	27,30	13,18	18,10	5,00	0,87
538	27,30	12,10	18,10	5,00	0,87
539	27,30	11,02	18,10	5,00	0,87
540	26,10	9,95	15,80	0,00	1,04

NODI INTERNI SHELL

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI	
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)
541	24,90	9,95	15,80	0,00	0,52
542	26,10	9,95	16,95	0,00	1,04
543	24,90	9,95	16,95	0,00	0,52
544	26,10	9,95	18,10	5,00	0,97
545	12,30	14,25	19,12	0,00	0,46
546	11,10	14,25	19,12	0,00	0,91
547	9,90	14,25	19,12	0,00	0,87
548	12,30	14,25	20,13	0,00	0,46
549	11,10	14,25	20,13	0,00	0,91
550	9,90	14,25	20,13	0,00	0,87
551	11,10	14,25	21,15	6,00	1,67
552	9,90	13,18	19,12	0,00	0,82
553	9,90	12,10	19,12	0,00	0,82
554	9,90	11,02	19,12	0,00	0,82
555	9,90	9,95	19,12	0,00	0,87
556	9,90	13,18	20,13	0,00	0,82
557	9,90	12,10	20,13	0,00	0,82
558	9,90	11,02	20,13	0,00	0,82
559	9,90	9,95	20,13	0,00	0,87
560	9,90	13,18	21,15	6,00	0,41
561	9,90	12,10	21,15	6,00	0,41
562	9,90	11,02	21,15	6,00	0,41
563	11,10	9,95	19,12	0,00	0,91
564	12,30	9,95	19,12	0,00	0,46
565	11,10	9,95	20,13	0,00	0,91
566	12,30	9,95	20,13	0,00	0,46
567	11,10	9,95	21,15	6,00	1,67
568	24,90	9,95	19,12	0,00	0,46
569	26,10	9,95	19,12	0,00	0,91
570	27,30	9,95	19,12	0,00	0,87
571	24,90	9,95	20,13	0,00	0,46
572	26,10	9,95	20,13	0,00	0,91
573	27,30	9,95	20,13	0,00	0,87
574	26,10	9,95	21,15	6,00	1,67
575	27,30	11,02	19,12	0,00	0,82
576	27,30	12,10	19,12	0,00	0,82
577	27,30	13,18	19,12	0,00	0,82
578	27,30	14,25	19,12	0,00	0,87
579	27,30	11,02	20,13	0,00	0,82
580	27,30	12,10	20,13	0,00	0,82
581	27,30	13,18	20,13	0,00	0,82
582	27,30	14,25	20,13	0,00	0,87
583	27,30	11,02	21,15	6,00	0,41
584	27,30	12,10	21,15	6,00	0,41
585	27,30	13,18	21,15	6,00	0,41
586	26,10	14,25	19,12	0,00	0,91
587	24,90	14,25	19,12	0,00	0,46
588	26,10	14,25	20,13	0,00	0,91
589	24,90	14,25	20,13	0,00	0,46
590	26,10	14,25	21,15	6,00	1,67

C.D.S.

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
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
Var.Abitazioni	1,50	1,05	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Neve h>1000	1,05	1,50	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20
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
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
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
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
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

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Neve h>1000	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20
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
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
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
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
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

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.Abitazioni				0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Neve h>1000				0,20	0,20	0,20	0,20
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.Abitazioni		1,00	0,70
Var.Neve h>1000		0,70	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.Abitazioni		0,50	0,30
Var.Neve h>1000		0,20	0,50
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.Abitazioni		0,30
Var.Neve h>1000		0,20
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



committente



Istituto Neurologico Mediterraneo NEUROMED SPA
Via Atinense, 18 | 86077 POZZILLI
Legale Rappresentante | Giovanni de Gaetano

RUP Responsabile Unico del Procedimento

ing. Massimo Pillarella

coordinamento progetto PROTER Srl

progetto architettonico

arch. Paolo Di Laura Frattura

arch. Giancarlo Manzo - arch. Emilio Iosue

arch. Barbara Fiacco

progetto strutturale | ing. Valentina Fasano

consulenze energetiche | ing. Claudio Perone

prevenzione incendi | ing. Antonio Di Giorgio

D.L. Direzione Lavori

arch. Carmine D'Orsi

Collaudo in corso d'opera

ing. Ing Umberto Di Cristinzi

progetto impianti

Dada Srl | via Pirandello 45/A4 - Campobasso

Direttore tecnico - ing. Ferdinando Massarella

Singena Srl | Salita Piedigrotta n. 3 - 80122 - Napoli

Direttore tecnico - prof. ing. Flavio Fucci

ing. Fulvio Fucci

verifiche geologiche | dott. geol. Vito La Banca

Impresa esecutrice

IMPRESA AGGIUDICATARIA: CADEL S.C.A.R.L.

IMPRESA CONSORZIATA ESECUTRICE: ICS S.p.a.

VERIFICA PUSH-OVER
Validazione programma

office | PROTER Srl

via Gazzani n.46 - 86100 - Campobasso

info@pec.proter.eu

Comune di DA DEFINIRE
Provincia di DA DEFINIRE

RELAZIONE
Ai sensi del Cap. 10.2 delle NTC 2018
ANALISI E VERIFICHE SVOLTE CON L' AUSILIO DI CODICI DI CALCOLO

- **Tipo Analisi svolta**

- **Tipo di analisi e motivazione**

L'analisi per le combinazioni delle azioni permanenti e variabili è stata condotta in regime elastico lineare.

Per quanto riguarda le azioni simiche, tenendo conto che per tali azioni si vogliono determinare le prestazioni in termini di capacità in spostamento e di danno per i vari stati limite previsti dalla norma si è reso necessario effettuare un insieme di analisi statiche non lineari incrementali modellando esplicitamente le caratteristiche non lineari degli elementi strutturali.

- **Metodo di risoluzione della struttura**

La struttura è stata modellata con il metodo degli elementi finiti utilizzando vari elementi di libreria specializzati per schematizzare i vari elementi strutturali.

Nel modello sono stati tenuti in conto i disassamenti tra i vari elementi strutturali schematizzandoli come vincoli cinematici rigidi. La presenza di eventuali orizzontamenti e' stata tenuta in conto o con vincoli cinematici rigidi o con modellazione della soletta con elementi SHELL. I vincoli tra i vari elementi strutturali e quelli con il terreno sono stati modellati in maniera congruente al reale comportamento strutturale.

I legami costitutivi utilizzati nelle analisi globali finalizzate al calcolo delle sollecitazioni sono del tipo elastico lineare.

- **Metodo di verifica sezionale**

Le verifiche sono state condotte con il metodo degli stati limite (SLU e SLE) utilizzando i coefficienti parziali della normativa di cui al DM 17/01/2018.

Per le verifiche sezionali degli elementi in c.a. ed acciaio sono stati utilizzati i seguenti legami:

- Legame parabola rettangolo per il cls
- Legame elastico perfettamente plastico o incrudente a duttilità limitata per l'acciaio

- **Combinazioni di carico adottate**

Le combinazioni di calcolo considerate sono quelle previste dal DM 17/01/2018 per i vari stati limite e per le varie azioni e tipologie costruttive. In particolare, ai fini delle verifiche degli stati limite, sono state considerate le combinazioni delle azioni di cui al § 2.5.3 delle NTC 2018, per i seguenti casi di carico:

SLO	NO
-----	----

Relazione Generale

SLD	SI
SLV	SI
SLC	NO
Combinazione Rara	NO
Combinazione frequente	NO
Combinazione quasi permanente	NO
SLU terreno A1 – Approccio 1/ Approccio 2	SI-CON NTC18 SOLO APPROCCIO 2
SLU terreno A2 – Approccio 1	NON PREVISTA DALLE NTC18

Motivazione delle combinazioni e dei percorsi di carico

Il sottoscritto progettista ha verificato che le combinazioni prese in considerazione per il calcolo sono sufficienti a garantire il soddisfacimento delle prestazioni sia per gli stati limite ultimi che per gli stati limite di esercizio.

Le combinazioni considerate ai fini del progetto tengono infatti in conto le azioni derivanti dai pesi propri, dai carichi permanenti, dalle azioni variabili, dalle azioni termiche e dalle azioni sismiche, se presenti, combinate utilizzando i coefficienti parziali previsti dalle NTC 2018 per le prestazioni di SLU ed SLE.

In particolare per le azioni sismiche si sono considerati i percorsi di carico di tipo affine come descritti precedentemente. Tale insieme di percorsi di carico risultano scelti in modo da avere informazioni adeguate sulla risposta non lineare della struttura in tutte le direzioni ed in tutte le condizioni, ovvero sia nello stato integro che nello stato finale vicino al collasso.

Origine e Caratteristiche dei codici di calcolo

Produttore	S.T.S. srl
Titolo	CDSWin
Versione	Rel. 2025
Nro Licenza	35938

Ragione sociale completa del produttore del software:

S.T.S. s.r.l. Software Tecnico Scientifico S.r.l.
Via Tre Torri n°11 – Complesso Tre Torri
95030 Sant'Agata li Battiati (CT).

- **Affidabilità dei codici utilizzati**

L'affidabilità del codice utilizzato e la sua idoneità al caso in esame, è stata attentamente verificata sia effettuando il raffronto tra casi prova di cui si conoscono i risultati esatti sia esaminando le indicazioni, la documentazione ed i test forniti dal produttore stesso.

La **S.T.S. s.r.l.**, a riprova dell'affidabilità dei risultati ottenuti, fornisce direttamente on-line i test sui casi prova liberamente consultabili all'indirizzo:

<http://www.stsweb.it/area-utenti/test-validazione.html>

Validazione dei codici

L'opera in esame non è di importanza tale da necessitare un calcolo indipendente eseguito con altro software da altro calcolista.

Presentazione sintetica dei risultati

Una sintesi del comportamento della struttura è consegnata nelle tabelle di sintesi dei risultati, riportate in appresso, e nelle rappresentazioni grafiche allegate in coda alla presente relazione in cui sono rappresentate le principali grandezze (deformate, sollecitazioni, etc..) per le parti piu' sollecitate della struttura in esame.

Tabellina Riassuntiva delle % Massa Eccitata

Il numero dei modi di vibrare considerato (12) ha permesso di mobilitare le seguenti percentuali delle masse della struttura, per le varie direzioni:

DIREZIONE	% MASSA
X	100
Y	98
Z	NON SELEZIONATA

Tabellina Riassuntiva degli Spostamenti SLO/SLD

Stato limite	Status Verifica
SLO	Vedi 'Tabellina riassuntiva delle PushOver'
SLD	Vedi 'Tabellina riassuntiva delle PushOver'

Tabellina riassuntiva delle verifiche SLU

Tipo di Elemento	Non Verif/Totale	STATUS
<i>Travi c.a. Fondazione</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Travi c.a. Elevazione</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Pilastrì in c.a.</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Shell in c.a.</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Piastre in c.a.</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Aste in Acciaio</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Aste in Legno</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Zattera Plinti</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Pali/Micropali (Plinti)</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Micropali (Travi/Piastre)</i>	0 su 0 Tipologie	NON PRESENTI

Relazione Generale

Tabellina riassuntiva delle verifiche SLE

Tipo di Elemento	Non Verif/Totale	STATUS
<i>Travi c.a. Fondazione</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Travi c.a. Elevazione</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Pilastrini in c.a.</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Shell in c.a.</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Piastre in c.a.</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Aste in Acciaio</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Aste in Legno</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Zattera Plinti</i>	0 su 0	NON PRESENTI
<i>Pali</i>	0 su 0	NON PRESENTI

Tabellina riassuntiva delle PushOver

Numero PushOver	PgaSLO/Pga81%	PgaSLD/Pga63%	PgaSLV/Pga10%	PgaSLC/Pga5%
1	0	.948	1.534	0
2	0	.918	1.534	0
3	0	1.351	1.534	0
4	0	1.29	1.534	0
5	0	1.125	1.534	0
6	0	1.212	1.534	0
7	0	1.904	1.534	0
8	0	1.774	1.534	0
9	0	.903	1.534	0
10	0	.888	1.534	0
11	0	1.435	1.534	0
12	0	1.232	1.534	0
13	0	1.196	1.534	0
14	0	1.125	1.534	0
15	0	1.988	1.534	0
16	0	1.665	1.534	0
17	0	.911	1.534	0
18	0	.888	1.534	0
19	0	1.314	1.534	0
20	0	1.439	1.534	0
21	0	1.084	1.534	0
22	0	1.181	1.534	0
23	0	1.817	1.534	0
24	0	1.983	1.534	0
25	0	.94	1.534	0
26	0	.926	1.534	0
27	0	1.281	1.534	0
28	0	1.393	1.534	0
29	0	1.165	1.534	0

Relazione Generale

30	0	1.17	1.534	0
31	0	1.762	1.534	0
32	0	1.919	1.534	0
Min. PgaSL/Pga%	0	.888	1.534	0

Informazioni sull'elaborazione

Il software è dotato di propri filtri e controlli di autodiagnostica che intervengono sia durante la fase di definizione del modello sia durante la fase di calcolo vero e proprio.

In particolare il software è dotato dei seguenti filtri e controlli:

- Filtri per la congruenza geometrica del modello generato;
- Controlli a priori sulla presenza di elementi non connessi, interferenze, mesh non congruenti o non adeguate;
- Filtri sulla precisione numerica ottenuta, controlli su labilità o eventuali mal condizionamenti delle matrici, con verifica dell'indice di condizionamento;
- Controlli sulla verifiche sezionali e sui limiti dimensionali per i vari elementi strutturali in funzione della normativa utilizzata;
- Controlli e verifiche sugli esecutivi prodotti;
- Rappresentazioni grafiche di post-processo che consentono di evidenziare eventuali anomalie sfuggite all'autodiagnostica automatica.

In aggiunta ai controlli presenti nel software si sono svolti appositi calcoli su schemi semplificati, che si riportano nel seguito, che hanno consentito di riscontrare la correttezza della modellazione effettuata per la struttura in esame.

Giudizio motivato di accettabilità

Il software utilizzato ha permesso di modellare analiticamente il comportamento fisico della struttura utilizzando la libreria disponibile di elementi finiti.

Le funzioni di visualizzazione ed interrogazione sul modello hanno consentito di controllare sia la coerenza geometrica che la adeguatezza delle azioni applicate rispetto alla realtà fisica.

Inoltre la visualizzazione ed interrogazione dei risultati ottenuti dall'analisi quali: sollecitazioni, tensioni, deformazioni, spostamenti e reazioni vincolari, hanno permesso un immediato controllo di tali valori con i risultati ottenuti mediante schemi semplificati della struttura stessa.

Si è inoltre riscontrato che le reazioni vincolari sono in equilibrio con i carichi applicati, e che i valori dei taglianti di base delle azioni sismiche sono confrontabili con gli omologhi valori ottenuti da modelli SDOF semplificati.

Sono state inoltre individuate un numero di travi ritenute significative e, per tali elementi, è stata effettuata una apposita verifica a flessione e taglio.

Le sollecitazioni fornite dal solutore per tali travi, per le combinazioni di carico indicate nel tabulato di verifica del **CDSWin**, sono state validate effettuando gli equilibri alla rotazione e traslazione delle dette travi, secondo quanto meglio descritto nel calcolo semplificato, allegato alla presente relazione.

Si sono infine eseguite le verifiche di tali travi con metodologie semplificate e, confrontandole con le analoghe verifiche prodotte in automatico dal programma, si è potuto riscontrare la congruenza di tali risultati con i valori riportati dal software.

Si è inoltre verificato che tutte le funzioni di controllo ed autodiagnostica del software abbiano dato tutte esito positivo.

Da quanto sopra esposto si può quindi affermare che il calcolo è andato a buon fine e che il modello di calcolo utilizzato è risultato essere rappresentativo della realtà fisica, anche in funzione delle modalità e sequenze costruttive.



committente



Istituto Neurologico Mediterraneo NEUROMED SPA
Via Atinense, 18 | 86077 POZZILLI
Legale Rappresentante | Giovanni de Gaetano

RUP Responsabile Unico del Procedimento

Ing. Massimo Pillarella

coordinamento progetto PROTER Srl

progetto architettonico

arch. Paolo Di Laura Frattura

arch. Giancarlo Manzo - arch. Emilio Iosue

arch. Barbara Fiacco

progetto strutturale | ing. Valentina Fasano

consulenze energetiche | ing. Claudio Perone

prevenzione incendi | ing. Antonio Di Giorgio

D.L. Direzione Lavori

arch. Carmine D'Orsi

Collaudo in corso d'opera

ing. Ing Umberto Di Cristinzi

progetto impianti

Dada Srl | via Pirandello 45/A4 - Campobasso

Direttore tecnico - ing. Ferdinando Massarella

Singena Srl | Salita Piedigrotta n. 3 - 80122 - Napoli

Direttore tecnico - prof. ing. Flavio Fucci

ing. Fulvio Fucci

verifiche geologiche | dott. geol. Vito La Banca

Impresa esecutrice

IMPRESA AGGIUDICATARIA: CADEL S.C.A.R.L.

IMPRESA CONSORZIATA ESECUTRICE: ICS S.p.a.

VERIFICA PUSH-OVER

office | PROTER Srl
via Gazzani n.46 - 86100 - Campobasso
info@pec.proter.eu

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA PUSH-OVER**

Numero d'ordine della PushOver	: Tipo di distribuzione delle forze orizzontali utilizzate nell'analisi.
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	: Angolo di ingresso del sisma della PushOver.
Numero collassi totali	: Numero di elementi che hanno raggiunto la condizione di collasso al termine dell'analisi.
Numero passo Resist.Max.	: Numero del passo a cui corrisponde il picco massimo del taglio alla base nella curva di capacità.
Numero passi significativi	: Numero dei passi significativi alla fine dell'analisi.
Massa SDOF, (t)	: Massa totale del sistema equivalente.
Taglio alla base max., (t)	: Tagliante massimo alla base della struttura reale.
Coeff. Partecipazione	: Coefficiente di partecipazione relativo alla distribuzione di forze orizzontali utilizzate nell'analisi della PushOver.
Resistenza SDOF, (t)	: Resistenza allo snervamento del sistema ad un grado di libertà equivalente.
Rigidezza SDOF, (t/m)	: Rigidezza all'origine del sistema ad un grado di libertà equivalente.
Spostam. Snervam. SDOF, (mm)	: Spostamento a cui corrisponde lo snervamento del sistema ad un grado di libertà equivalente.
Periodo SDOF, (sec)	: Periodo proprio del sistema ad un grado di libertà equivalente.
Rapporto di incrudimento	: Rapporto tra la rigidezza incrudente e la rigidezza all'origine del sistema ad un grado di libertà equivalente. Per un sistema elastico perfettamente plastico tale rapporto vale sempre 0.
Rapporto Alfau/alfa1	: Rapporto tra il tagliante ultimo e il tagliante a cui corrisponde la formazione della prima cerniera plastica. Per le strutture esistenti tale valore può assumere valori molto alti in quanto per bassi valori di forze orizzontali spesso viene raggiunto il limite elastico in qualche sezione.
Fattore struttura	: Fattore di struttura (q) calcolato a posteriori in funzione delle effettive risorse anelastiche della struttura.
Coeff Smorzam.Equival.	: Coefficiente di smorzamento di un oscillatore elasto-viscoso che dissipa per viscosità la stessa energia della struttura.
Duttilità	: Duttilità misurata sul legame bilatero del sistema elasto-plastico equivalente come rapporto tra lo spostamento ultimo (fine del tratto orizzontale) e lo spostamento al limite elastico (inizio tratto orizzontale).

Per ogni stato limite richiesto, la frase "MECCANISMI CONSIDERATI NELL'ANALISI" significa:

Con Flag di post-verifica = NO	: Considera nell'analisi al passo non lineare sia i meccanismi fragili attivati che quelli duttili.
Con Flag di post-verifica = SI	: Verifica a posteriori dei meccanismi fragili in corrispondenza dei passi della curva di capacità precedentemente valutata per il solo comportamento duttile. I risultati relativi ai soli meccanismi fragili sono riportati in una apposita tabella.

Spostamento	: Domanda/Capacità dello spostamento relativo allo stato limite.
S.L.x	: Flag riassuntivo della verifica effettuata per i meccanismi considerati nell'analisi.
PgaLx/g	: Valore della PGA limite corrispondente alla prestazione definita per lo stato limite considerato e per i meccanismi considerati nell'analisi.
q*	: Rapporto tra la domanda elastica di tagliante alla base e la resistenza del sistema SDOF equivalente. Viene utilizzato solo per le strutture in muratura in qual caso non può superare il valore 3.
Numero passo precedente	: Numero passo precedente al punto della curva per cui si raggiunge la capacità rispetto alla prestazione definita per lo stato limite e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.
PgaLx/Pga y%	: Rapporto tra la PGA limite e la PGA al bedrock del sisma atteso nel sito con la probabilità prevista per lo stato limite corrispondente.
Asta3D Nro	: Numerazione 3D dell'asta in cui si raggiunge la prestazione definita per lo stato limite e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.
TrCLx	: Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite considerato e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.
(TrCLx/TDLx)^a	: Rapporto tra il periodo di ritorno del sisma a cui corrisponde il raggiungimento della capacità ed il periodo di ritorno del sisma atteso nel sito con la probabilità prevista per lo stato limite corrispondente. L'esponente a vale 0,41 come previsto dalle linee guida nazionali.

DATI STAMPATI PER LE TABELLE AUSILIARIE

Push. nro	: Numero della PushOver.
PRIMO COLLASSO	: Dati relativi ai meccanismi fragili per gli elementi in calcestruzzo armato del Nodo e del Taglio.
TrCLC	: Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di collasso del Nodo/Taglio.
PgaLC/g	: Valore della PGA corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di collasso Nodo/Taglio.
Resistenza nel Piano di un pannello in muratura	: Indicatori di capacità relativi alla prestazione di raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura.
TrCLV	: Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di Salvaguardia della Vita. Prestazione definita dal raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura.
PgaLV/g	: Valore della PGA corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di Salvaguardia della Vita. Prestazione definita dal raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura.
VERIFICA MECCANISMI FRAGILI STRUTTURE IN C.A.	: Viene stampata la condizione di VERIFICATA/NON VERIFICATA. Nel caso non venga stampato nulla significa che la verifica effettuata a posteriori sulla curva di capacità determinata con l'analisi non lineare tenendo conto del solo comportamento duttile non è stata in grado di individuare alcun meccanismo fragile per cui è necessario ripetere l'analisi tenendo in conto i meccanismi fragili e settando il dato Push+PostVer. = No .

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER**MECCANISMI DI COLLASSO CONSIDERATI NELLA ANALISI PUSH-OVER**

- Analisi con meccanismi DUTTILI E FRAGILI
- NESSUNA modalita' di collasso considerata per il nodo in CLS
- Collasso a taglio considerato su TUTTE le aste in CLS
- Collasso per ripresa di getto IGNORATA
- Effetti P-Delta IGNORATI
- DISTRIBUZIONI FORZE SECONDO DEFORMATA MODALE: Proporzionale al Primo Modo

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	1 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: +Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	206	Numero passi significativi	206
Massa SDOF (t)	2052,19	Taglio alla base max. (t)	2779,66
Coeff. Partecipazione	1,55	Resistenza SDOF (t)	1788,09
Rigidezza SDOF (t/m)	8731,95	Spostam. Snervam. SDOF mm	204,78
Periodo SDOF (sec)	0,97	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,193	Fattore di comportamento	1,273
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,273
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	43,934	Spostamento mm	41,394
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	62
PgaLD/g	0,107	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,948
Rapporto q*=Fe/Fy	0,21	Asta3D Nro	377
Tempo Intervento (anni)	45	TrCLD (anni)	67
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,955
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	113,864	Spostamento mm	198,248
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	169
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto q*=Fe/Fy	0,56	Asta3D Nro	479
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	2 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: -Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	220	Numero passi significativi	220
Massa SDOF (t)	2052,19	Taglio alla base max. (t)	2755,59
Coeff. Partecipazione	1,55	Resistenza SDOF (t)	1765,19
Rigidezza SDOF (t/m)	8794,51	Spostam. Snervam. SDOF mm	200,71
Periodo SDOF (sec)	0,97	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,789	Fattore di comportamento	1,285
Coeff Smorzam.Equival.(%)	12	Duttilita	1,285
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	43,778	Spostamento mm	40,131
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	68
PgaLD/g	0,104	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,918
Rapporto q*=Fe/Fy	0,22	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	42	TrCLD (anni)	63
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,931

Ing. Valentina FASANO

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2025 - Lic. Nro: 35938

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	113,458	Spostamento mm	195,668
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	179
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,57	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	3 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: +Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	405	Numero passi significativi	405
Massa SDOF (t)	1878,66	Taglio alla base max. (t)	6637,89
Coeff. Partecipazione	1,64	Resistenza SDOF (t)	4039,51
Rigidezza SDOF (t/m)	24300,82	Spostam. Snervam. SDOF mm	166,23
Periodo SDOF (sec)	0,56	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	13,036	Fattore di comportamento	1,040
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,040

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	25,198	Spostamento mm	35,337
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	116
PgaLD/g	0,153	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,351
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,15	Asta3D Nro	400
Tempo Intervento (anni)	93	TrCLD (anni)	140
-----		(TrCLD/TDLT)^a	1,293

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	65,305	Spostamento mm	133,436
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	361
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,39	Asta3D Nro	400
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	4 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: -Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	418	Numero passi significativi	418
Massa SDOF (t)	1878,66	Taglio alla base max. (t)	6685,71
Coeff. Partecipazione	1,64	Resistenza SDOF (t)	4068,61
Rigidezza SDOF (t/m)	24168,66	Spostam. Snervam. SDOF mm	168,34
Periodo SDOF (sec)	0,56	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	12,247	Fattore di comportamento	1,039
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,039

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	25,267	Spostamento mm	33,626
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	113
PgaLD/g	0,146	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,290
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,15	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	84	TrCLD (anni)	127
-----		(TrCLD/TDLT)^a	1,242

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	65,483	Spostamento mm	141,324
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	383
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,39	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	5 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	240	Numero passi significativi	240
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	3966,41
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	3955,94
Rigidezza SDOF (t/m)	11958,82	Spostam. Snervam. SDOF mm	330,80
Periodo SDOF (sec)	1,18	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,283	Fattore di comportamento	1,261
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,261

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	53,352	Spostamento mm	60,940
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	75
PgaLD/g	0,127	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,125
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,16	Asta3D Nro	173
Tempo Intervento (anni)	63	TrCLD (anni)	95
-----		(TrCLD/TDLT)^a	1,102

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	138,273	Spostamento mm	316,787
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	198
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,42	Asta3D Nro	377
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	6 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	246	Numero passi significativi	246
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	3935,21
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	3910,86
Rigidezza SDOF (t/m)	12032,18	Spostam. Snervam. SDOF mm	325,03
Periodo SDOF (sec)	1,18	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,628	Fattore di comportamento	1,271
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,271

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	53,189	Spostamento mm	66,060
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	86
PgaLD/g	0,137	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,212
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,16	Asta3D Nro	275
Tempo Intervento (anni)	73	TrCLD (anni)	111
-----		(TrCLD/TDLT)^a	1,175

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	137,851	Spostamento mm	314,186
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	201
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,42	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	7 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	458	Numero passi significativi	458
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	9659,41
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	9659,41
Rigidezza SDOF (t/m)	33897,02	Spostam. Snervam. SDOF mm	284,96
Periodo SDOF (sec)	0,70	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	12,759	Fattore di comportamento	1,039
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,039
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	31,690	Spostamento mm	61,123
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	150
PgaLD/g	0,215	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,904
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,11	Asta3D Nro	400
Tempo Intervento (anni)	203	TrCLD (anni)	307
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,786
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	82,130	Spostamento mm	229,418
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	420
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,29	Asta3D Nro	400
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	8 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	455	Numero passi significativi	455
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	9738,69
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	9738,69
Rigidezza SDOF (t/m)	33717,01	Spostam. Snervam. SDOF mm	288,84
Periodo SDOF (sec)	0,70	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	12,101	Fattore di comportamento	1,038
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,038
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	31,774	Spostamento mm	57,591
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	129
PgaLD/g	0,200	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,774
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,11	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	173	TrCLD (anni)	260
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,668

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	82,349	Spostamento mm	242,396
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	425
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,29	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	9 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	220	Numero passi significativi	220
Massa SDOF (t)	2052,19	Taglio alla base max. (t)	2709,24
Coeff. Partecipazione	1,55	Resistenza SDOF (t)	1733,89
Rigidezza SDOF (t/m)	8859,10	Spostam. Snervam. SDOF mm	195,72
Periodo SDOF (sec)	0,97	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	7,044	Fattore di comportamento	1,288
Coeff Smorzam.Equival.(%)	12	Duttilita	1,288
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	43,618	Spostamento mm	39,085
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	62
PgaLD/g	0,102	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,903
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,22	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	41	TrCLD (anni)	61
-----		(TrCLD/TDLT)^a	0,918
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	113,044	Spostamento mm	191,562
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	177
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,58	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	10 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	214	Numero passi significativi	214
Massa SDOF (t)	2052,19	Taglio alla base max. (t)	2728,96
Coeff. Partecipazione	1,55	Resistenza SDOF (t)	1746,52
Rigidezza SDOF (t/m)	8859,75	Spostam. Snervam. SDOF mm	197,13
Periodo SDOF (sec)	0,97	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,679	Fattore di comportamento	1,290
Coeff Smorzam.Equival.(%)	12	Duttilita	1,290
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	43,616	Spostamento mm	38,487
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	64
PgaLD/g	0,100	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,888
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,22	Asta3D Nro	275
Tempo Intervento (anni)	39	TrCLD (anni)	59
-----		(TrCLD/TDLT)^a	0,906

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	113,040	Spostamento mm	193,879
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	176
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,57	Asta3D Nro	479
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	11 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	435	Numero passi significativi	435
Massa SDOF (t)	1878,66	Taglio alla base max. (t)	7410,88
Coeff. Partecipazione	1,64	Resistenza SDOF (t)	4509,91
Rigidezza SDOF (t/m)	24005,69	Spostam. Snervam. SDOF mm	187,87
Periodo SDOF (sec)	0,56	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	14,481	Fattore di comportamento	1,035
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,035

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	25,352	Spostamento mm	37,627
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	127
PgaLD/g	0,162	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,435
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,13	Asta3D Nro	248
Tempo Intervento (anni)	106	TrCLD (anni)	160
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,366

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	65,705	Spostamento mm	152,356
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	398
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,35	Asta3D Nro	400
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	12 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	388	Numero passi significativi	388
Massa SDOF (t)	1878,66	Taglio alla base max. (t)	5452,20
Coeff. Partecipazione	1,64	Resistenza SDOF (t)	3317,96
Rigidezza SDOF (t/m)	24794,81	Spostam. Snervam. SDOF mm	133,82
Periodo SDOF (sec)	0,55	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	9,822	Fattore di comportamento	1,052
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,052

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	24,945	Spostamento mm	31,518
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	100
PgaLD/g	0,139	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,232
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,19	Asta3D Nro	405
Tempo Intervento (anni)	76	TrCLD (anni)	115
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,192

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	64,651	Spostamento mm	109,284
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	335
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,48	Asta3D Nro	405
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	13 -	Distrib.Forze Prop.Massa: +Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	261	Numero passi significativi	261
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	3869,35
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	3838,73
Rigidezza SDOF (t/m)	12124,93	Spostam. Snervam. SDOF mm	316,60
Periodo SDOF (sec)	1,17	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,815	Fattore di comportamento	1,276
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,276

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	52,986	Spostamento mm	64,978
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	85
PgaLD/g	0,135	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,196
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,17	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	71	TrCLD (anni)	108
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,162

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	137,323	Spostamento mm	307,707
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	215
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,43	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	14 -	Distrib.Forze Prop.Massa: -Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	258	Numero passi significativi	258
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	3894,28
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	3863,87
Rigidezza SDOF (t/m)	12131,20	Spostam. Snervam. SDOF mm	318,51
Periodo SDOF (sec)	1,17	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,513	Fattore di comportamento	1,278
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,278

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	52,972	Spostamento mm	60,730
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	82
PgaLD/g	0,127	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,125
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,17	Asta3D Nro	275
Tempo Intervento (anni)	63	TrCLD (anni)	95
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,102

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	137,287	Spostamento mm	309,219
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	219
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,43	Asta3D Nro	377
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	15 -	Distrib.Forze Prop.Massa: +Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	481	Numero passi significativi	481
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	10805,89
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	10805,89
Rigidezza SDOF (t/m)	33493,30	Spostam. Snervam. SDOF mm	322,63
Periodo SDOF (sec)	0,71	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	14,286	Fattore di comportamento	1,034
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,034

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	31,880	Spostamento mm	63,970
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	158
PgaLD/g	0,225	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,988
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,10	Asta3D Nro	248
Tempo Intervento (anni)	225	TrCLD (anni)	340
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,863

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	82,624	Spostamento mm	262,251
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	456
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,26	Asta3D Nro	400
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	16 -	Distrib.Forze Prop.Massa: -Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	462	Numero passi significativi	462
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	7933,15
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	7933,15
Rigidezza SDOF (t/m)	34561,29	Spostam. Snervam. SDOF mm	229,54
Periodo SDOF (sec)	0,69	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	9,569	Fattore di comportamento	1,050
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,050

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	31,384	Spostamento mm	53,780
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	130
PgaLD/g	0,188	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,665
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,14	Asta3D Nro	303
Tempo Intervento (anni)	149	TrCLD (anni)	224
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,569

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	81,337	Spostamento mm	187,290
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	408
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,35	Asta3D Nro	405
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	17 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	198	Numero passi significativi	198
Massa SDOF (t)	2052,19	Taglio alla base max. (t)	2728,55
Coeff. Partecipazione	1,55	Resistenza SDOF (t)	1749,83
Rigidezza SDOF (t/m)	8832,50	Spostam. Snervam. SDOF mm	198,11
Periodo SDOF (sec)	0,97	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,162	Fattore di comportamento	1,283
Coeff Smorzam.Equival.(%)	12	Duttilita	1,283
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	43,683	Spostamento mm	39,442
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	59
PgaLD/g	0,103	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,911
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,22	Asta3D Nro	377
Tempo Intervento (anni)	41	TrCLD (anni)	62
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,925
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	113,214	Spostamento mm	193,490
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	159
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,57	Asta3D Nro	479
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	18 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	220	Numero passi significativi	220
Massa SDOF (t)	2052,19	Taglio alla base max. (t)	2705,76
Coeff. Partecipazione	1,55	Resistenza SDOF (t)	1727,32
Rigidezza SDOF (t/m)	8901,31	Spostam. Snervam. SDOF mm	194,05
Periodo SDOF (sec)	0,96	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,641	Fattore di comportamento	1,296
Coeff Smorzam.Equival.(%)	12	Duttilita	1,296
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	43,514	Spostamento mm	38,239
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	62
PgaLD/g	0,100	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,888
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,22	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	39	TrCLD (anni)	59
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,906

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	112,776	Spostamento mm	190,926
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	180
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,58	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	19 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: +Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	377	Numero passi significativi	377
Massa SDOF (t)	1878,66	Taglio alla base max. (t)	5429,21
Coeff. Partecipazione	1,64	Resistenza SDOF (t)	3303,96
Rigidezza SDOF (t/m)	24839,34	Spostam. Snervam. SDOF mm	133,01
Periodo SDOF (sec)	0,55	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	10,466	Fattore di comportamento	1,053
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,053

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	24,923	Spostamento mm	33,823
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	113
PgaLD/g	0,148	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,314
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,19	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	87	TrCLD (anni)	132
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,262

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	64,593	Spostamento mm	108,580
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	325
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,49	Asta3D Nro	405
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	20 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: -Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	423	Numero passi significativi	423
Massa SDOF (t)	1878,66	Taglio alla base max. (t)	7420,27
Coeff. Partecipazione	1,64	Resistenza SDOF (t)	4515,63
Rigidezza SDOF (t/m)	23976,43	Spostam. Snervam. SDOF mm	188,34
Periodo SDOF (sec)	0,56	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	13,457	Fattore di comportamento	1,035
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,035

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	25,368	Spostamento mm	37,755
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	126
PgaLD/g	0,163	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,439
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,13	Asta3D Nro	248
Tempo Intervento (anni)	107	TrCLD (anni)	161
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,369

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	65,745	Spostamento mm	156,104
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	381
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,35	Asta3D Nro	503
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	21 -	Distrib.Forze Prop.Massa: +Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	245	Numero passi significativi	245
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	3893,59
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	3870,87
Rigidezza SDOF (t/m)	12095,34	Spostam. Snervam. SDOF mm	320,03
Periodo SDOF (sec)	1,17	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,027	Fattore di comportamento	1,271
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,271

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	53,050	Spostamento mm	58,126
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	76
PgaLD/g	0,123	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,084
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,17	Asta3D Nro	173
Tempo Intervento (anni)	58	TrCLD (anni)	88
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,068

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	137,491	Spostamento mm	309,246
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	204
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,43	Asta3D Nro	377
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	22 -	Distrib.Forze Prop.Massa: -Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	268	Numero passi significativi	268
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	3864,79
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	3827,27
Rigidezza SDOF (t/m)	12176,72	Spostam. Snervam. SDOF mm	314,31
Periodo SDOF (sec)	1,17	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,821	Fattore di comportamento	1,282
Coeff Smorzam.Equival.(%)	12	Duttilita	1,282

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	52,873	Spostamento mm	63,709
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	86
PgaLD/g	0,133	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,181
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,17	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	69	TrCLD (anni)	105
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,149

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	137,031	Spostamento mm	306,756
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	228
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,44	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	23 -	Distrib.Forze Prop.Massa: +Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	428	Numero passi significativi	428
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	7899,63
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	7899,63
Rigidezza SDOF (t/m)	34624,28	Spostam. Snervam. SDOF mm	228,15
Periodo SDOF (sec)	0,69	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	10,475	Fattore di comportamento	1,051
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,051

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	31,355	Spostamento mm	58,035
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	136
PgaLD/g	0,205	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,817
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,14	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	182	TrCLD (anni)	275
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,707

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	81,263	Spostamento mm	186,063
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	383
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,36	Asta3D Nro	405
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	24 -	Distrib.Forze Prop.Massa: -Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	478	Numero passi significativi	478
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	10815,95
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	10815,95
Rigidezza SDOF (t/m)	33457,28	Spostam. Snervam. SDOF mm	323,28
Periodo SDOF (sec)	0,71	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	13,773	Fattore di comportamento	1,033
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,033

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	31,897	Spostamento mm	63,848
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	162
PgaLD/g	0,224	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,983
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,10	Asta3D Nro	248
Tempo Intervento (anni)	224	TrCLD (anni)	338
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,858

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	82,668	Spostamento mm	267,202
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	449
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,26	Asta3D Nro	401
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	25 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	226	Numero passi significativi	226
Massa SDOF (t)	2052,19	Taglio alla base max. (t)	2759,67
Coeff. Partecipazione	1,55	Resistenza SDOF (t)	1772,70
Rigidezza SDOF (t/m)	8751,77	Spostam. Snervam. SDOF mm	202,55
Periodo SDOF (sec)	0,97	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,866	Fattore di comportamento	1,276
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,276
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	43,884	Spostamento mm	40,940
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	65
PgaLD/g	0,106	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,940
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,22	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	44	TrCLD (anni)	66
-----		(TrCLD/TDLT)^a	0,949
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	113,735	Spostamento mm	196,246
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	178
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,56	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	26 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	211	Numero passi significativi	211
Massa SDOF (t)	2052,19	Taglio alla base max. (t)	2781,14
Coeff. Partecipazione	1,55	Resistenza SDOF (t)	1786,19
Rigidezza SDOF (t/m)	8756,26	Spostam. Snervam. SDOF mm	203,99
Periodo SDOF (sec)	0,97	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,746	Fattore di comportamento	1,278
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,278
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	43,873	Spostamento mm	40,396
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	66
PgaLD/g	0,105	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,926
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,22	Asta3D Nro	275
Tempo Intervento (anni)	43	TrCLD (anni)	64
-----		(TrCLD/TDLT)^a	0,937

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	113,706	Spostamento mm	198,622
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	173
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,56	Asta3D Nro	479
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	27 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: +Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	409	Numero passi significativi	409
Massa SDOF (t)	1878,66	Taglio alla base max. (t)	6676,75
Coeff. Partecipazione	1,64	Resistenza SDOF (t)	4063,15
Rigidezza SDOF (t/m)	24211,73	Spostam. Snervam. SDOF mm	167,82
Periodo SDOF (sec)	0,56	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	13,779	Fattore di comportamento	1,040
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,040

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	25,244	Spostamento mm	33,397
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	103
PgaLD/g	0,145	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,281
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,15	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	83	TrCLD (anni)	125
-----		(TrCLD/TDLT)^a	1,234

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	65,425	Spostamento mm	140,907
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	373
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,39	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	28 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: -Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	426	Numero passi significativi	426
Massa SDOF (t)	1878,66	Taglio alla base max. (t)	6668,28
Coeff. Partecipazione	1,64	Resistenza SDOF (t)	4058,00
Rigidezza SDOF (t/m)	24240,77	Spostam. Snervam. SDOF mm	167,40
Periodo SDOF (sec)	0,56	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	13,504	Fattore di comportamento	1,039
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,039

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	25,229	Spostamento mm	36,382
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	124
PgaLD/g	0,157	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,393
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,15	Asta3D Nro	248
Tempo Intervento (anni)	99	TrCLD (anni)	150
-----		(TrCLD/TDLT)^a	1,330

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	65,386	Spostamento mm	135,784
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	378
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,39	Asta3D Nro	507
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	29 -	Distrib.Forze Prop.Massa: +Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	261	Numero passi significativi	261
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	3940,81
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	3925,82
Rigidezza SDOF (t/m)	11981,26	Spostam. Snervam. SDOF mm	327,66
Periodo SDOF (sec)	1,18	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,631	Fattore di comportamento	1,263
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,263

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	53,302	Spostamento mm	63,305
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	78
PgaLD/g	0,132	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,165
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,16	Asta3D Nro	173
Tempo Intervento (anni)	67	TrCLD (anni)	102
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,135

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	138,144	Spostamento mm	315,081
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	212
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,42	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	30 -	Distrib.Forze Prop.Massa: -Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	242	Numero passi significativi	242
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	3969,38
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	3953,15
Rigidezza SDOF (t/m)	11989,78	Spostam. Snervam. SDOF mm	329,71
Periodo SDOF (sec)	1,18	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6,924	Fattore di comportamento	1,266
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,266

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	53,283	Spostamento mm	63,774
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	82
PgaLD/g	0,132	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,170
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,16	Asta3D Nro	275
Tempo Intervento (anni)	68	TrCLD (anni)	103
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,139

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	138,095	Spostamento mm	316,779
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	198
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,42	Asta3D Nro	377
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	31 -	Distrib.Forze Prop.Massa: +Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	454	Numero passi significativi	454
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	9725,65
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	9725,65
Rigidezza SDOF (t/m)	33774,27	Spostam. Snervam. SDOF mm	287,96
Periodo SDOF (sec)	0,70	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	14,351	Fattore di comportamento	1,039
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,039

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	31,747	Spostamento mm	57,222
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	130
PgaLD/g	0,199	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,762
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,11	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	170	TrCLD (anni)	256
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,657

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	82,279	Spostamento mm	241,679
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	415
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,29	Asta3D Nro	482
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	32 -	Distrib.Forze Prop.Massa: -Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	466	Numero passi significativi	466
Massa SDOF (t)	4144,74	Taglio alla base max. (t)	9692,90
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	9692,90
Rigidezza SDOF (t/m)	33831,03	Spostam. Snervam. SDOF mm	286,51
Periodo SDOF (sec)	0,70	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	13,180	Fattore di comportamento	1,038
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,038

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	31,720	Spostamento mm	61,645
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	153
PgaLD/g	0,217	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,919
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,11	Asta3D Nro	248
Tempo Intervento (anni)	207	TrCLD (anni)	313
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,800

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	82,210	Spostamento mm	232,445
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	434
PgaLV/g	0,463	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,534
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,29	Asta3D Nro	507
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670



committente



Istituto Neurologico Mediterraneo NEUROMED SPA
Via Atinense, 18 | 86077 POZZILLI
Legale Rappresentante | Giovanni de Gaetano

RUP Responsabile Unico del Procedimento

Ing. Massimo Pillarella

coordinamento progetto PROTER Srl

progetto architettonico

arch. Paolo Di Laura Frattura

arch. Giancarlo Manzo - arch. Emilio Iosue

arch. Barbara Fiacco

progetto strutturale | ing. Valentina Fasano

consulenze energetiche | ing. Claudio Perone

prevenzione incendi | ing. Antonio Di Giorgio

D.L. Direzione Lavori

arch. Carmine D'Orsi

Collaudo in corso d'opera

ing. Ing Umberto Di Cristinzi

progetto impianti

Dada Srl | via Pirandello 45/A4 - Campobasso

Direttore tecnico - ing. Ferdinando Massarella

Singena Srl | Salita Piedigrotta n. 3 - 80122 - Napoli

Direttore tecnico - prof. ing. Flavio Fucci

ing. Fulvio Fucci

verifiche geologiche | dott. geol. Vito La Banca

Impresa esecutrice

IMPRESA AGGIUDICATARIA: CADEL S.C.A.R.L.

IMPRESA CONSORZIATA ESECUTRICE: ICS S.p.a.

VERIFICA PUSH-OVER
VERIFICA NODI

office | PROTER Srl

via Gazzani n.46 - 86100 - Campobasso

info@pec.proter.eu

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica dei nodi non confinati per le strutture in calcestruzzo armato esistenti effettuate con il modello previsto:

1. nel caso di calcolo effettuato con la ntc2008 al punto della circolare 2/2/2009 C8.7.2.5 formule (8.7.2.2) e (8.7.2.3)
2. nel caso di calcolo effettuato con la ntc2018 al punto della circolare 21/1/2019 C8.7.2.3.5 formule (8.7.2.11) e (8.7.2.12)

Filo N.ro : *Numero del filo del nodo*

Quota : *Quota a cui si trova il nodo*

Nod3d N.ro : *Numerazione del nodo nel modello tridimensionale*

Nsup (t) : *Valore dello sforzo normale del pilastro superiore in tonnellate*

Coll Nodo : *Flag che segnala l'eventuale collasso*

TaglSup (t) : *Valore dello sforzo di taglio trasmesso dal pilastro superiore in tonnellate*

TrazAf (t) : *Sforzo di trazione delle barre superiori delle travi ancorate nel nodo dovuto all'eventuale momento negativo agente*

I successivi valori si riferiscono alla verifiche effettuata nelle direzioni rispettivamente X e Y del sistema locale del pilastro a cui il nodo appartiene:

SgmCo kg/cmq : *Tensione di compressione agente sul calcestruzzo del nodo*

SgmTr kg/cmq : *Tensione di trazione agente sul calcestruzzo del nodo, depurata dell'eventuale contributo del rinforzo*

RcLim kg/cmq : *Resistenza limite a compressione del calcestruzzo del nodo*

RtLim kg/cmq : **Resistenza limite di trazione del calcestruzzo del nodo**

DeltaRt kg/cmq : **Contributo del rinforzo alla Resistenza a trazione del nodo**

La verifica consiste nel verificare contemporaneamente:

- $SgmComp < RcLim$ (in valore assoluto)

- $SgmTraz < RtLim$ (in valore assoluto)

C.D.S.

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 1 - Prop.Modolo: +Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-64,5	NO	1,2	6,8	-62,8	0,0	93,3	13,0	35,8	4,4	30,7	-46,5	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-51,0	NO	0,3	19,2	-55,3	0,0	93,3	13,0	23,8	9,3	33,0	-37,9	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-115,8	SI	2,5	17,5	-113,7	0,0	93,3	13,0	35,8	3,4	5,2	-39,7	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-107,3	NO	0,3	4,9	-62,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-107,0	NO	0,1	2,4	-62,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-97,7	NO	0,2	3,8	-56,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-81,5	NO	0,7	5,3	-79,0	0,0	93,3	13,0	23,8	7,2	44,0	-60,1	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-98,9	NO	0,7	6,7	-57,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-47,7	NO	4,4	37,5	-37,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-89,7	NO	1,4	4,0	-65,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-80,5	NO	0,8	12,4	-47,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-68,9	NO	4,1	27,4	-73,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-61,2	NO	0,6	7,0	-35,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-42,5	NO	0,3	2,1	-41,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-87,0	NO	1,5	21,1	-52,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-62,3	NO	0,7	6,9	-36,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-62,6	NO	0,5	3,2	-60,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-56,8	NO	0,5	4,2	-33,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-61,8	NO	0,9	5,1	-60,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-88,0	NO	0,1	3,7	-51,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-122,3	NO	3,7	22,5	-72,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-109,3	NO	1,4	19,8	-65,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-54,4	NO	1,6	11,2	-54,1	0,0	93,3	13,0	23,8	0,6	0,7	-34,2	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-104,1	NO	0,5	8,1	-60,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-105,8	NO	0,5	7,4	-61,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-111,3	NO	0,6	9,5	-64,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-61,5	NO	6,1	37,5	-72,2	0,0	93,3	13,0	29,8	0,3	7,0	-21,4	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-93,3	NO	4,0	17,2	-91,9	0,0	93,3	13,0	23,8	4,2	3,4	-58,7	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-90,5	NO	3,7	24,6	-91,9	0,0	93,3	13,0	29,8	5,1	36,6	-63,1	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-46,6	NO	1,8	13,4	-47,7	0,0	93,3	13,0	35,8	4,7	32,7	-37,6	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-38,6	NO	0,2	20,9	-46,0	0,0	93,3	13,0	23,8	10,7	41,8	-35,1	1,9	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-82,7	NO	3,5	12,6	-80,9	0,0	93,3	13,0	35,8	3,8	4,8	-28,4	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-78,2	NO	0,2	4,3	-45,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-77,8	NO	0,1	2,4	-45,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-71,1	NO	0,1	3,2	-41,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-58,9	NO	0,6	4,6	-57,2	0,0	93,3	13,0	23,8	8,3	53,8	-52,6	6,6	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-71,7	NO	0,9	12,9	-42,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-37,0	NO	5,6	52,9	-40,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-63,9	NO	2,0	4,8	-46,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-59,5	NO	1,0	15,5	-36,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-50,4	NO	5,0	35,7	-62,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-46,2	NO	1,0	11,1	-28,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-33,7	NO	0,5	3,0	-32,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-63,2	NO	1,8	27,2	-41,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-45,3	NO	0,8	12,2	-27,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-47,9	NO	0,6	4,1	-46,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-44,8	NO	0,5	6,6	-26,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-45,1	NO	1,4	10,4	-45,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-64,5	NO	0,1	4,0	-37,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-87,9	NO	4,7	34,4	-56,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-79,5	NO	1,7	25,6	-49,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-39,5	NO	1,8	13,1	-41,1	0,0	93,3	13,0	23,8	0,9	5,5	-25,2	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-75,7	NO	0,6	9,4	-44,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-77,0	NO	0,6	9,4	-45,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-80,8	NO	0,7	11,2	-47,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-45,8	NO	7,6	43,4	-63,2	0,0	93,3	13,0	29,8	0,9	7,7	-16,0	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-67,2	NO	4,9	19,5	-67,8	0,0	93,3	13,0	23,8	5,6	9,6	-42,4	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-65,6	NO	4,4	31,5	-72,8	0,0	93,3	13,0	29,8	5,6	39,1	-50,1	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-29,0	NO	1,4	14,6	-37,9	0,0	83,3	12,2	35,8	4,5	32,8	-30,9	2,6	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-25,8	NO	0,3	20,2	-40,7	0,0	83,3	12,2	23,8	9,2	43,2	-32,8	6,7	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-50,3	NO	2,7	11,2	-57,5	0,0	83,3	12,2	35,8	3,4	4,4	-18,3	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-49,2	NO	0,2	4,1	-33,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-48,8	NO	0,1	1,9	-32,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-44,7	NO	0,1	2,5	-29,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-36,3	SI	0,6	4,0	-40,7	0,0	83,3	12,2	23,8	7,3	55,2	-46,2	13,1	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-44,8	NO	0,8	14,4	-32,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10</																	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 1 - Prop.Modolo: +Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d N.ro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
----- kg/cmq -----																		
33	11,10	169	-50,5	NO	0,6	11,3	-35,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-30,2	NO	6,9	45,1	-62,4	0,0	83,3	12,2	29,8	0,6	8,1	-11,6	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-40,9	NO	4,6	20,4	-51,5	0,0	83,3	12,2	23,8	4,5	10,7	-27,9	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-40,6	NO	3,9	32,8	-61,7	0,0	83,3	12,2	29,8	5,3	41,2	-41,0	5,0	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-11,3	NO	1,9	13,2	-20,3	0,0	83,3	12,2	35,8	5,2	32,9	-22,6	6,2	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-11,4	NO	1,0	19,7	-28,1	0,0	83,3	12,2	23,8	9,3	41,4	-25,5	9,0	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-19,9	NO	2,4	11,7	-26,2	0,0	83,3	12,2	35,8	3,1	3,8	-7,2	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-20,2	NO	0,4	4,2	-13,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-19,9	NO	0,2	2,2	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-18,3	NO	0,3	2,6	-12,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-14,2	SI	0,2	3,4	-16,6	0,0	83,3	12,2	23,8	8,2	52,6	-34,8	16,3	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-18,2	NO	0,7	13,1	-16,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-14,0	NO	4,6	50,3	-35,5	2,3	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-15,6	NO	2,6	5,8	-13,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-18,0	NO	1,1	16,6	-18,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-13,1	NO	4,9	35,7	-42,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-17,9	NO	1,1	14,6	-16,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-16,7	NO	0,5	3,2	-19,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-16,0	NO	2,2	26,9	-22,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-12,1	NO	0,5	10,9	-12,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-20,5	NO	0,4	4,2	-23,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-20,5	NO	0,3	9,0	-13,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-11,3	NO	0,8	8,6	-17,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-18,7	NO	0,1	4,8	-13,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-22,7	NO	3,1	29,3	-23,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-20,3	NO	1,9	25,4	-23,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-9,4	NO	1,7	13,4	-19,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	2,3	-6,6	0,0	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-19,4	NO	0,8	9,9	-15,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,6	NO	0,8	10,1	-15,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-20,5	NO	0,9	11,5	-16,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-13,5	NO	6,6	44,1	-49,8	5,0	83,3	12,2	29,8	0,5	8,3	-6,2	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-15,7	NO	4,7	21,3	-29,1	0,0	83,3	12,2	23,8	4,5	8,8	-11,2	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-15,9	NO	4,0	30,6	-39,7	0,0	83,3	12,2	29,8	6,2	41,2	-29,2	9,7	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	10,7	-11,9	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	20,3	-13,5	4,6	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	13,8	-15,4	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	27,2	-18,1	9,2	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	6,1	-6,8	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	4,9	-1,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	4,2	-2,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	2,1	-1,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	2,7	-1,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	SI	0,0	0,0	0,0	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	36,0	-24,0	15,0	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	9,1	-6,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	33,3	-22,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	3,6	-3,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	13,5	-9,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	24,6	-27,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-7,4	NO	0,1	11,5	-10,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-8,5	NO	0,4	2,1	-9,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	22,3	-14,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	6,0	-4,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-9,6	NO	1,3	4,7	-11,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-9,3	NO	1,2	7,3	-8,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	5,7	-6,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	5,6	-3,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	15,6	-10,4	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	21,7	-14,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	7,2	-8,0	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	4,0	-2,7	0,0	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	8,7	-5,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	8,3	-5,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	9,9	-6,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	30,3	-33,7	3,9	83,3	12,2	29,8	0,0	7,8	-2,8	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	16,4	-18,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	9,3	-6,2	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	19,2	-21,3	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	26,8	-17,9	8,9	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	3,3	-2,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	4,4	-3,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	12,9	-8,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	11,8	-7,9	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 2 - Prop.Modolo:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo	Quota	Nod3d	Nsup	Coll	TaglSup	TrazAf	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup	TrazAf	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
N.ro	(m)	Nro	(t)	Nodo	(t)							(t)						
1	3,75	2	-87,9	NO	3,6	24,5	-89,5	0,0	93,3	13,0	35,8	4,1	30,2	-59,8	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-86,1	NO	3,0	13,3	-84,4	0,0	93,3	13,0	23,8	3,2	0,3	-54,2	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-72,3	NO	5,5	39,1	-82,6	0,0	93,3	13,0	35,8	0,5	3,4	-24,8	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-112,6	NO	0,3	5,0	-65,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-107,0	NO	0,1	2,6	-62,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-105,2	NO	0,2	4,1	-61,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-51,9	NO	0,9	6,5	-50,7	0,0	93,3	13,0	23,8	0,2	2,6	-32,7	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-107,2	NO	1,3	18,6	-63,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-116,4	NO	3,3	19,5	-68,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-56,4	NO	0,1	6,2	-41,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-70,9	NO	1,2	14,2	-42,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-49,6	NO	0,7	3,7	-48,1	0,0	93,3	13,0	29,8							

C.D.S.

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 2 - Prop.Mod0:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
15	3,75	30	-25,2	NO	0,9	11,0	-16,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-36,0	NO	0,3	2,0	-34,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-74,0	NO	0,5	4,7	-43,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-73,2	NO	1,5	19,8	-44,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-22,5	NO	0,4	3,0	-22,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-51,3	NO	0,4	4,5	-29,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-83,2	NO	3,7	25,5	-85,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-91,9	NO	0,4	2,4	-53,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-52,6	NO	3,9	34,1	-38,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-100,6	NO	0,6	5,4	-58,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-84,1	NO	1,5	10,8	-82,2	0,0	93,3	13,0	23,8	6,7	41,4	-60,7	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-96,9	NO	0,5	8,3	-56,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-105,9	NO	0,5	7,5	-61,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-106,2	NO	0,6	9,5	-62,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-104,3	SI	1,9	16,3	-102,6	0,0	93,3	13,0	29,8	2,5	8,3	-35,9	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-58,7	NO	1,3	22,7	-63,4	0,0	93,3	13,0	23,8	8,2	29,4	-41,2	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-66,6	NO	1,1	6,2	-64,7	0,0	93,3	13,0	29,8	5,3	36,2	-49,5	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-63,7	NO	4,3	31,9	-71,5	0,0	93,3	13,0	35,8	4,3	31,6	-46,4	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-62,0	NO	3,5	13,9	-61,5	0,0	93,3	13,0	23,8	4,5	6,0	-39,0	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-53,5	NO	6,9	44,7	-70,6	0,0	93,3	13,0	35,8	0,2	2,4	-18,4	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-81,8	NO	0,2	4,3	-47,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-77,9	NO	0,1	2,6	-45,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-76,5	NO	0,2	3,6	-44,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-37,6	NO	0,8	6,4	-37,1	0,0	93,3	13,0	23,8	0,5	2,9	-23,7	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-77,9	NO	1,6	25,1	-49,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-83,5	NO	4,0	29,9	-52,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-43,3	NO	0,2	7,7	-32,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-51,7	NO	1,8	19,2	-33,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-36,6	NO	1,1	8,3	-36,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-20,1	NO	1,4	18,2	-17,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-28,1	NO	0,4	2,9	-27,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-53,4	NO	0,7	9,2	-31,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-53,6	NO	1,8	26,4	-36,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-18,7	NO	0,6	4,0	-18,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-39,9	NO	0,5	7,1	-23,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-60,3	NO	4,5	33,3	-69,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-67,8	NO	0,5	1,5	-39,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-40,6	NO	5,0	46,3	-38,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-73,0	NO	0,8	10,6	-43,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-60,9	NO	1,7	12,6	-60,7	0,0	93,3	13,0	23,8	7,7	50,3	-52,1	4,8	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-70,5	NO	0,6	9,9	-41,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-77,0	NO	0,6	9,5	-45,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-77,4	NO	0,7	11,3	-45,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-74,5	NO	2,5	11,8	-73,1	0,0	93,3	13,0	29,8	2,6	9,4	-25,8	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-44,0	NO	1,4	25,8	-53,0	0,0	93,3	13,0	23,8	9,4	36,5	-35,8	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-48,2	NO	1,7	12,0	-48,6	0,0	93,3	13,0	29,8	5,9	38,8	-40,8	1,5	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-39,4	NO	3,8	32,8	-60,8	0,0	83,3	12,2	35,8	4,1	31,5	-35,6	0,4	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-37,7	NO	3,2	14,0	-45,1	0,0	83,3	12,2	23,8	3,6	6,7	-25,3	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-35,0	NO	6,2	46,2	-67,9	0,0	83,3	12,2	35,8	0,3	2,2	-12,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-51,3	NO	0,2	4,0	-34,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-48,9	NO	0,1	2,1	-32,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-47,9	NO	0,1	2,9	-32,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-23,3	NO	0,9	5,9	-27,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,1	2,7	-15,7	0,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-48,8	NO	1,3	26,0	-39,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-51,5	NO	3,2	30,4	-42,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-29,8	NO	0,2	7,8	-26,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-33,5	NO	1,8	21,8	-28,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-23,7	NO	0,8	8,8	-29,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-14,7	NO	1,5	22,7	-17,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-20,8	NO	0,4	3,2	-20,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-33,2	NO	0,6	10,1	-20,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-33,9	NO	1,5	27,2	-31,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-14,8	NO	0,6	4,4	-17,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-28,7	NO	0,4	9,0	-18,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-37,4	NO	4,0	34,3	-60,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-43,7	NO	0,5	0,9	-29,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-28,6	NO	4,3	48,3	-35,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-45,7	NO	0,7	11,9	-28,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-37,7	NO	1,7	13,1	-45,4	0,0	83,3	12,2	23,8	6,8	51,4	-44,8	10,8	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-44,3	NO	0,5	10,1	-30,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-48,2	NO	0,5	9,9	-33,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-48,6	NO	0,6	11,5	-34,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-45,4	NO	1,9	10,8	-52,4	0,0	83,3	12,2	29,8	2,3	9,5	-16,9	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-28,8	NO	1,5	26,1	-47,7	0,0	83,3	12,2	23,8	8,1	37,8	-31,6	3,5	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-30,0	NO	1,3	13,0	-37,8	0,0	83,3	12,2	29,8	5,5	41,0	-35,7	6,7	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-15,6	NO	4,0	30,8	-39,6	0,0	83,3	12,2	35,8	4,7	31,4	-23,8	4,5	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-14,4	NO	3,5	14,8	-22,9	0,0	83,3	12,2	23,8	3,1	4,9	-9,8	0,0	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-15,6	NO	6,1	45,2	-52,9	0,0	83,3	12,2	35,8	0,9	2,1	-5,7	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-21,0	NO	0,4	4,0	-14,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-19,9	NO	0,2	2,3	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-19,7	NO	0,3	3,0	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-18,8	NO	0,5	5,4	-12,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,5	0,3	-5,9	0,0	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-9,9	NO	1,8	25,1	-23,5	0,0	83,3	12,2	23,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 2 - Prop.Modolo:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Noda	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
----- kg/cmq -----																		
9	14,65	191	-21,8	NO	2,6	24,8	-23,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-14,7	NO	0,6	7,9	-14,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-15,6	NO	2,2	22,8	-19,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-9,8	NO	0,5	6,7	-14,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-8,3	NO	1,7	24,5	-18,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-13,4	NO	0,5	3,1	-15,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-13,5	NO	0,3	8,3	-11,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-14,3	NO	2,0	26,1	-21,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-10,4	NO	0,4	4,1	-12,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-17,2	NO	0,2	10,5	-12,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-14,8	NO	4,5	32,9	-40,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-19,8	NO	0,4	1,0	-13,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-14,7	NO	4,0	43,6	-27,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-18,6	NO	0,6	10,6	-15,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-14,8	SI	1,6	12,9	-23,2	0,0	83,3	12,2	23,8	7,6	49,0	-33,0	14,1	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-18,0	NO	0,8	10,5	-14,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,6	NO	0,8	10,3	-15,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-19,8	NO	0,9	11,8	-16,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-18,0	NO	1,6	11,3	-24,7	0,0	83,3	12,2	29,8	2,1	9,4	-7,5	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-12,3	NO	2,3	25,5	-33,5	0,0	83,3	12,2	23,8	7,9	35,8	-23,2	6,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-11,6	NO	1,7	11,7	-19,3	0,0	83,3	12,2	29,8	6,5	41,1	-27,3	10,6	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	19,1	-21,2	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	19,1	-12,7	3,8	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	10,7	-11,9	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	6,5	-4,4	0,0	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	30,3	-33,7	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	3,1	-1,1	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	4,2	-2,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	2,3	-1,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	3,2	-2,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	1,3	-1,5	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	2,1	-1,4	0,0	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	20,2	-13,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	12,4	-8,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	6,7	-5,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	17,7	-11,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	4,3	-4,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-3,2	NO	0,0	21,2	-15,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-6,9	NO	0,4	2,0	-8,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	4,3	-2,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	19,9	-13,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-6,2	NO	1,4	4,7	-8,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-7,5	NO	1,2	9,3	-8,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	22,7	-25,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	3,1	-2,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	29,9	-20,0	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	7,5	-5,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	SI	0,0	6,9	-7,6	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	33,3	-22,2	13,2	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	9,1	-6,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	8,4	-5,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	10,4	-6,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	5,8	-6,5	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	9,2	-3,3	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	18,4	-20,4	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	23,3	-15,5	6,6	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	9,9	-11,0	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	26,9	-17,9	9,0	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	2,2	-1,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	4,8	-3,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	13,4	-9,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	11,5	-7,7	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 3 - Prop.Modolo:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Noda	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
----- kg/cmq -----																		
1	3,75	2	-67,0	NO	0,5	3,9	-64,9	0,0	93,3	13,0	35,8	3,1	22,4	-45,4	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-50,1	NO	0,1	11,5	-50,8	0,0	93,3	13,0	23,8	5,7	21,3	-34,3	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-108,3	SI	0,3	26,2	-110,3	0,0	93,3	13,0	35,8	3,3	0,5	-37,2	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-106,3	NO	0,2	1,8	-61,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-104,4	NO	0,3	5,0	-60,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-97,8	NO	0,2	2,7	-56,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-64,9	NO	0,4	2,4	-62,7	0,0	93,3	13,0	23,8	4,7	30,1	-46,3	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-99,7	NO	0,0	2,0	-57,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-65,9	NO	1,9	18,5	-40,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-70,2	NO	2,0	9,3	-51,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-56,7	NO	2,9	28,3	-38,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-40,8	NO	2,5	16,9	-43,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-40,2	NO	2,4	25,4	-29,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-26,1	NO	1,5	10,2	-27,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-102,4	NO	0,8	12,4	-60,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-48,9	NO	0,1	2,3	-28,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-66,0	NO	1,5	10,7	-65,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-59,2	NO	2,2	0,8	-34,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-87,8	NO	0,7	5,5	-85,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-106,4	NO	1,9	10,3	-62,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-106,9	NO	1,3	3,8	-62,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-108,6	NO	0,7	10,8	-63,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-70,9	NO	2,6	18,1	-71,6	0,0	93,3	13,0	23,8	2,0	15,3	-46,1	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-103,8	NO	0,9	14,2	-61,2	0,0	93,3	13,0	29,8							

C.D.S.

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 3 - Prop.Modolo: +Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo ----- kg/cmq	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim ----- kg/cmq	RtLim	DeltRt
32	3,75	64	-108,3	NO	0,9	14,6	-63,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-112,3	NO	1,0	16,4	-66,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-69,2	NO	3,8	28,3	-74,4	0,0	93,3	13,0	29,8	0,2	12,5	-24,5	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-94,6	SI	4,3	25,5	-95,8	0,0	93,3	13,0	23,8	0,4	9,0	-60,0	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-88,1	NO	1,9	13,3	-86,5	0,0	93,3	13,0	29,8	6,6	45,9	-64,8	0,5	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-48,2	NO	0,2	2,0	-46,7	0,0	93,3	13,0	35,8	2,9	21,3	-34,3	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-37,2	NO	0,3	10,4	-38,4	0,0	93,3	13,0	23,8	6,4	25,2	-28,3	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-77,9	NO	0,7	24,9	-82,0	0,0	93,3	13,0	35,8	3,8	3,2	-26,7	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-77,4	NO	0,4	4,8	-45,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-75,9	NO	0,6	8,0	-44,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-71,0	NO	0,5	6,4	-41,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-46,6	NO	1,0	6,5	-45,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
8	7,60	98	-72,3	NO	0,0	0,1	-41,9	0,0	93,3	13,0	23,8	5,4	34,8	-38,3	0,0	93,3	13,0	8,9
9	7,60	99	-48,8	NO	2,4	25,4	-33,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-50,7	NO	2,9	12,2	-37,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-41,7	NO	4,0	38,5	-35,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-30,7	NO	2,9	20,8	-37,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-29,8	NO	3,6	37,7	-30,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-20,4	NO	2,1	14,1	-25,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-73,6	NO	1,0	14,9	-44,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-36,3	NO	0,1	1,2	-21,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-51,6	NO	2,1	14,3	-52,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-47,2	NO	3,1	1,1	-27,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-63,4	NO	0,7	4,7	-61,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-78,0	NO	2,6	16,1	-46,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-78,3	NO	1,7	8,2	-45,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-79,1	NO	0,8	12,7	-46,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-51,6	NO	3,2	23,1	-56,4	0,0	93,3	13,0	23,8	2,1	14,3	-34,2	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-75,6	NO	1,2	18,5	-46,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-78,9	NO	1,2	19,6	-48,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-81,7	NO	1,3	21,0	-50,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-50,7	NO	4,7	30,5	-59,5	0,0	93,3	13,0	29,8	0,9	15,5	-18,7	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-68,9	NO	5,4	30,8	-74,6	0,0	93,3	13,0	23,8	1,1	7,5	-43,7	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-64,0	NO	2,2	15,7	-64,5	0,0	93,3	13,0	29,8	7,7	51,6	-54,3	5,1	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-29,8	NO	0,4	1,4	-33,2	0,0	83,3	12,2	35,8	2,8	20,0	-25,1	0,0	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-24,2	NO	0,2	8,9	-30,0	0,0	83,3	12,2	23,8	5,7	26,1	-23,8	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-48,0	NO	0,4	24,4	-64,4	0,0	83,3	12,2	35,8	3,5	4,6	-17,5	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-48,6	NO	0,4	6,8	-32,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-47,5	NO	0,5	9,7	-32,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-44,5	NO	0,5	8,5	-30,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-28,7	NO	0,9	8,7	-34,1	0,0	83,3	12,2	23,8	5,0	36,0	-32,3	4,2	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-45,1	NO	0,0	0,6	-30,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-32,4	NO	2,2	27,1	-30,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-31,7	NO	2,7	13,4	-29,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-27,8	NO	3,9	43,2	-37,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-20,7	NO	2,6	21,5	-35,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-19,7	NO	3,5	44,5	-30,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-15,6	NO	2,0	15,8	-22,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-44,8	NO	0,8	15,3	-28,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-23,9	NO	0,1	1,1	-15,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-37,0	NO	2,0	15,9	-46,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-35,1	NO	3,0	1,6	-20,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-38,9	NO	0,7	4,6	-43,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-49,6	NO	2,4	18,6	-36,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-49,7	NO	1,4	9,0	-29,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-49,6	NO	0,7	12,8	-30,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-32,2	NO	3,1	25,1	-48,1	0,0	83,3	12,2	23,8	2,1	14,7	-24,3	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-47,4	NO	1,0	20,0	-36,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-49,5	NO	1,1	21,1	-37,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-51,2	NO	1,1	22,5	-39,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-32,6	NO	4,5	31,3	-53,0	0,0	83,3	12,2	29,8	0,7	17,1	-14,3	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-42,6	NO	5,1	32,8	-62,5	0,0	83,3	12,2	23,8	0,7	7,2	-29,1	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-39,8	SI	2,0	16,1	-49,2	0,0	83,3	12,2	29,8	7,2	55,4	-48,0	12,6	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-11,5	NO	0,1	1,5	-13,0	0,0	83,3	12,2	35,8	3,0	19,9	-15,7	0,0	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-10,3	NO	0,1	8,5	-16,7	0,0	83,3	12,2	23,8	5,9	25,6	-17,1	1,2	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-19,4	NO	0,2	24,1	-39,4	0,0	83,3	12,2	35,8	3,5	5,2	-7,1	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-19,9	NO	0,3	7,0	-14,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-19,4	NO	0,6	9,7	-15,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-18,2	NO	0,5	8,8	-14,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-11,0	NO	1,7	9,9	-17,0	0,0	83,3	12,2	23,8	5,8	35,5	-23,8	7,5	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-18,3	NO	0,1	0,0	-12,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-15,5	NO	2,3	26,0	-21,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-13,3	NO	4,0	14,3	-15,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-13,9	NO	4,3	43,5	-31,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-9,3	NO	3,1	21,5	-26,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-9,6	NO	3,6	45,3	-31,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-10,7	NO	2,0	15,1	-21,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-17,5	NO	1,4	14,8	-16,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-10,9	NO	0,4	2,0	-7,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-23,0	NO	1,7	14,8	-32,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-22,9	NO	2,6	2,0	-13,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-14,9	NO	1,0	5,7	-18,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-21,7	NO	2,4	18,1	-20,0	0,0	83,3	12,2	23,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 3 - Prop.Modolo: +Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
28	14,65	210	-21,9	NO	1,1	7,0	-13,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-20,2	NO	1,0	12,6	-17,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-12,6	NO	3,4	25,3	-32,3	0,0	83,3	12,2	23,8	2,6	15,9	-14,0	0,0	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-19,4	NO	1,5	20,7	-20,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-20,1	NO	1,6	21,6	-21,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-20,8	NO	1,6	23,0	-22,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-14,0	NO	4,3	31,0	-38,5	0,0	83,3	12,2	29,8	0,8	17,4	-9,1	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-16,8	NO	5,7	33,4	-41,5	0,0	83,3	12,2	23,8	0,8	7,7	-12,8	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-15,7	SI	2,0	15,3	-25,9	0,0	83,3	12,2	29,8	8,7	55,6	-37,0	17,6	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	0,9	-1,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	9,8	-6,6	0,0	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	5,7	-6,4	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	15,9	-10,6	1,7	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	15,2	-16,9	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	2,6	-1,0	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	4,4	-2,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	7,2	-4,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	6,5	-4,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	9,7	-10,8	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	23,5	-15,7	6,7	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	0,9	-0,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	18,6	-12,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	10,1	-8,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	31,7	-21,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	14,9	-16,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-2,8	NO	1,5	39,2	-26,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-6,1	NO	1,1	13,1	-17,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	13,6	-9,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	2,8	-1,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-10,8	NO	2,7	14,4	-20,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-11,2	NO	3,0	2,4	-7,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	4,1	-4,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	9,6	-6,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	1,9	-1,3	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	11,3	-7,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	15,8	-17,6	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	9,2	-6,1	0,0	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	17,4	-11,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	17,4	-11,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	18,9	-12,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	20,6	-22,9	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	15,3	-5,5	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	25,2	-28,0	4,2	83,3	12,2	23,8	0,0	2,7	-1,8	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	SI	0,0	8,7	-9,7	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	38,4	-25,6	16,6	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	9,8	-6,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	9,0	-6,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	25,3	-16,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	25,7	-17,2	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 4 - Prop.Modolo:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-82,7	NO	0,1	1,3	-79,9	0,0	93,3	13,0	35,8	7,1	49,3	-63,1	2,2	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-86,4	NO	3,5	29,7	-90,6	0,0	93,3	13,0	23,8	4,5	25,1	-57,3	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-89,7	NO	0,9	20,6	-90,7	0,0	93,3	13,0	35,8	0,8	15,0	-31,5	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-113,9	NO	1,1	17,4	-67,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-111,4	NO	0,9	14,9	-65,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-103,5	NO	0,9	13,9	-60,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-82,7	NO	2,4	16,7	-82,2	0,0	93,3	13,0	23,8	5,0	32,4	-57,2	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-105,8	NO	0,0	0,9	-61,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-79,1	NO	1,8	18,9	-47,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-95,7	NO	1,2	4,4	-69,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-108,8	NO	2,0	10,0	-63,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-93,2	NO	2,6	17,7	-92,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-66,7	NO	2,4	23,2	-42,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-64,3	NO	1,7	12,0	-63,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-55,1	NO	0,8	12,4	-33,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-104,0	NO	0,1	2,1	-60,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-16,0	NO	1,6	10,8	-19,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-48,0	NO	2,6	10,3	-28,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-28,1	NO	0,7	5,9	-28,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-54,3	NO	3,4	31,8	-38,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-84,4	NO	0,7	0,9	-48,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-103,0	NO	0,7	11,1	-60,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-52,5	NO	0,7	5,0	-51,0	0,0	93,3	13,0	23,8	2,2	16,2	-35,2	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-96,8	NO	0,3	4,6	-56,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-101,1	NO	0,4	6,3	-58,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-104,6	NO	0,2	2,3	-60,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-89,5	SI	2,2	31,9	-95,1	0,0	93,3	13,0	29,8	2,1	0,5	-30,7	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-59,3	NO	1,0	9,9	-58,5	0,0	93,3	13,0	23,8	1,5	8,4	-37,8	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-72,9	NO	1,9	13,1	-72,1	0,0	93,3	13,0	29,8	3,2	23,6	-49,2	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-60,2	NO	0,2	1,3	-58,2	0,0	93,3	13,0	35,8	8,5	57,2	-54,9	8,2	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-63,6	NO	4,4	36,0	-74,1	0,0	93,3	13,0	23,8	4,9	29,7	-45,4	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-65,0	NO	0,9	18,6	-67,1	0,0	93,3	13,0	35,8	0,3	18,6	-23,9	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-83,0	NO	1,4	21,0	-50,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-81,2	NO	1,3	20,0	-49,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-75,5	NO	1,1	18,1	-45,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-60,2	NO	3,0	21,3	-63,1	0,0	93,3	13,0	23,8	5,7	37,6	-46,5	0,0	93,3	13,0	8,9

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 4 - Prop.Modolo:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
----- kg/cmq -----																		
8	7,60	98	-77,1	NO	0,1	1,3	-44,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-59,2	NO	2,3	25,5	-38,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-70,0	NO	1,7	7,3	-51,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-80,1	NO	2,8	16,4	-47,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-67,4	NO	3,1	22,0	-69,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-52,6	NO	3,3	31,3	-37,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-50,9	NO	2,4	16,4	-52,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-40,7	NO	1,0	15,2	-26,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-74,2	NO	0,0	0,6	-43,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-11,7	NO	2,1	14,6	-18,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-36,5	NO	3,9	16,2	-23,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-21,9	NO	0,7	5,2	-22,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-40,3	NO	4,6	43,2	-36,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-60,7	NO	0,7	3,0	-35,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-74,7	NO	0,9	13,3	-44,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-37,6	NO	1,5	9,9	-38,1	0,0	93,3	13,0	23,8	2,5	15,5	-26,2	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-70,2	NO	0,7	8,9	-41,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-73,4	NO	0,7	9,7	-43,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-75,9	NO	0,4	5,7	-44,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-64,9	NO	2,7	34,2	-75,1	0,0	93,3	13,0	29,8	2,4	3,2	-22,3	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-43,1	NO	0,9	8,3	-42,8	0,0	93,3	13,0	23,8	1,3	6,9	-27,5	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-52,5	NO	2,1	15,4	-53,8	0,0	93,3	13,0	29,8	3,0	21,6	-36,8	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-37,6	SI	0,0	2,0	-41,8	0,0	83,3	12,2	35,8	7,9	60,0	-49,5	15,5	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-40,2	NO	4,2	37,8	-65,8	0,0	83,3	12,2	23,8	4,2	30,6	-35,5	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-40,7	NO	1,1	18,0	-52,1	0,0	83,3	12,2	35,8	0,3	20,2	-17,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-52,2	NO	1,2	24,0	-40,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-50,9	NO	1,1	21,6	-38,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-47,4	NO	1,0	19,6	-35,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-37,4	NO	2,9	23,2	-51,5	0,0	83,3	12,2	23,8	5,2	38,8	-38,1	4,2	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-48,3	NO	0,1	2,2	-32,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-39,2	NO	2,0	26,6	-34,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-44,4	NO	1,5	8,8	-37,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-51,1	NO	2,7	19,5	-37,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-41,4	NO	2,8	22,7	-55,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-38,3	NO	3,1	34,6	-32,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-37,2	NO	2,3	18,5	-41,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-26,5	NO	0,9	15,8	-19,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-44,8	NO	0,0	0,3	-29,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-8,6	NO	2,0	16,0	-21,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-25,1	NO	3,9	19,8	-19,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-15,7	NO	0,8	5,2	-18,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-27,2	NO	4,3	48,0	-39,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-38,2	NO	0,3	2,0	-22,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-46,7	NO	0,7	13,4	-28,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-23,1	NO	1,3	12,5	-30,7	0,0	83,3	12,2	23,8	2,5	16,0	-19,5	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-43,9	NO	0,6	11,4	-30,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-45,9	NO	0,6	11,6	-32,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-47,5	NO	0,5	7,8	-32,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-40,7	NO	2,6	34,9	-65,1	0,0	83,3	12,2	29,8	2,3	4,8	-14,9	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-27,0	NO	0,9	7,0	-31,5	0,0	83,3	12,2	23,8	1,5	6,8	-18,7	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-32,3	NO	2,0	15,8	-41,6	0,0	83,3	12,2	29,8	2,9	21,3	-27,1	0,0	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-14,9	SI	0,3	1,6	-16,7	0,0	83,3	12,2	35,8	9,4	60,1	-39,1	20,2	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-16,4	NO	5,1	38,0	-46,8	4,7	83,3	12,2	23,8	4,7	29,7	-23,0	3,1	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-17,0	NO	1,2	18,5	-30,9	0,0	83,3	12,2	35,8	0,3	20,1	-10,9	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-21,4	NO	1,8	24,5	-23,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,9	NO	1,6	22,2	-22,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-19,5	NO	1,5	20,4	-20,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-14,8	NO	3,2	23,7	-32,3	0,0	83,3	12,2	23,8	5,9	37,9	-26,8	8,1	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-19,7	NO	0,0	1,6	-13,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-18,5	NO	2,0	25,0	-22,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-19,4	NO	2,0	8,9	-18,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-22,4	NO	2,8	19,5	-20,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-16,0	NO	3,3	22,7	-32,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-24,5	NO	2,8	32,2	-29,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-23,7	NO	2,1	17,4	-34,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-11,8	NO	1,3	15,6	-14,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-17,1	NO	0,4	1,0	-11,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-5,7	NO	1,9	14,9	-18,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-13,5	NO	3,8	22,2	-15,2	0,0										

C.D.S.

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 4 - Prop.Modolo:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	19,9	-13,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	17,8	-11,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	17,2	-11,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	14,8	-16,4	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	25,3	-16,8	7,9	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	0,3	-0,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	17,9	-11,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	6,1	-5,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	11,0	-7,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	15,8	-17,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-12,2	NO	3,0	29,9	-22,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-11,0	NO	3,0	17,1	-23,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	13,2	-8,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	2,8	-1,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-3,9	NO	1,0	12,7	-15,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-4,6	NO	1,8	17,4	-12,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	4,4	-4,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	33,9	-22,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	3,5	-2,3	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	11,9	-8,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	12,2	-13,5	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	10,1	-6,8	0,0	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	8,6	-5,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	8,6	-5,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	5,2	-3,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	22,8	-25,4	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	2,9	-1,0	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	4,9	-5,4	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	2,5	-1,7	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	8,3	-9,2	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	10,4	-6,9	0,0	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	25,9	-17,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	28,1	-18,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	8,9	-5,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	12,6	-8,4	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 5 - Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-64,5	NO	1,5	9,9	-63,4	0,0	93,3	13,0	35,8	4,4	30,5	-46,4	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-50,9	NO	0,1	19,8	-55,7	0,0	93,3	13,0	23,8	10,2	36,3	-39,0	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-115,8	SI	3,1	15,7	-113,2	0,0	93,3	13,0	35,8	3,6	5,2	-39,7	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-107,3	NO	0,3	4,5	-62,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-107,0	NO	0,1	1,8	-62,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-97,7	NO	0,2	3,2	-56,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-81,5	NO	0,7	4,5	-78,9	0,0	93,3	13,0	23,8	7,6	48,3	-61,8	1,7	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-98,9	NO	0,8	9,1	-57,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-47,6	NO	4,9	43,2	-39,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-89,8	NO	1,5	4,0	-65,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-80,6	NO	0,9	13,6	-47,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-69,0	NO	4,4	30,5	-75,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-61,1	NO	0,7	7,8	-35,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-42,5	NO	0,3	2,7	-41,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-86,9	NO	1,6	23,6	-53,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-62,3	NO	0,8	9,5	-36,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-62,5	NO	0,5	3,7	-60,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-56,7	NO	0,5	4,1	-33,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-61,8	NO	1,2	8,0	-60,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-88,0	NO	0,2	3,2	-51,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-122,4	NO	4,2	27,9	-73,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-109,3	NO	1,5	22,0	-65,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-54,4	NO	1,6	11,4	-54,2	0,0	93,3	13,0	23,8	1,0	3,1	-34,2	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-104,1	NO	0,5	8,3	-60,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-105,8	NO	0,5	7,9	-61,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-111,2	NO	0,6	10,0	-64,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-61,5	NO	6,6	39,0	-72,8	0,0	93,3	13,0	29,8	0,5	7,2	-21,3	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-93,4	NO	4,2	17,0	-91,9	0,0	93,3	13,0	23,8	5,0	6,3	-58,7	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-90,5	NO	4,0	27,3	-92,9	0,0	93,3	13,0	29,8	5,1	37,5	-63,5	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-46,9	NO	1,9	15,2	-48,7	0,0	93,3	13,0	35,8	4,7	32,6	-37,7	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-39,2	NO	0,1	21,2	-46,8	0,0	93,3	13,0	23,8	11,0	43,6	-36,3	2,7	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-82,0	NO	3,6	11,5	-79,9	0,0	93,3	13,0	35,8	3,9	4,8	-28,1	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-78,3	NO	0,2	4,2	-45,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-77,8	NO	0,1	2,2	-45,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-71,2	NO	0,1	3,0	-41,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-58,6	NO	0,6	4,3	-56,9	0,0	93,3	13,0	23,8	8,4	56,1	-53,6	7,8	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-71,8	NO	0,9	14,3	-43,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-38,1	NO	5,7	56,4	-42,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-63,3	NO	2,0	4,7	-45,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-59,7	NO	1,1	16,0	-36,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-50,5	NO	5,1	37,4	-64,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-45,7	NO	1,0	11,4	-27,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-33,7	NO	0,5	3,2	-32,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-62,8	NO	1,9	28,6	-42,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-45,5	NO	0,9	13,6	-28,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-47,3	NO	0,6	4,3	-46,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-44,7	NO	0,6	6,5	-26,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-45,3	NO	1,4	12,1	-46,1	0,0	93,3	13,0	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 5 - Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
24	7,60	114	-64,5	NO	0,1	3,8	-37,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-86,8	NO	4,8	37,8	-56,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-79,5	NO	1,8	26,8	-50,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-39,8	NO	1,8	13,2	-41,4	0,0	93,3	13,0	23,8	1,0	7,6	-25,7	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-75,6	NO	0,6	9,5	-44,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-77,0	NO	0,6	9,6	-45,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-80,7	NO	0,7	11,3	-47,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-46,5	NO	7,8	44,5	-64,4	0,0	93,3	13,0	29,8	1,0	7,7	-16,3	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-66,5	NO	5,0	19,4	-67,1	0,0	93,3	13,0	23,8	5,9	11,3	-42,1	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-65,4	NO	4,5	33,1	-73,6	0,0	93,3	13,0	29,8	5,7	39,4	-50,1	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-29,3	NO	1,3	14,7	-38,3	0,0	83,3	12,2	35,8	4,5	32,8	-31,0	2,6	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-26,5	NO	0,4	20,2	-41,2	0,0	83,3	12,2	23,8	8,9	43,4	-33,4	6,8	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-49,6	NO	2,5	11,0	-56,6	0,0	83,3	12,2	35,8	3,3	4,4	-18,0	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-49,3	NO	0,2	4,1	-33,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-48,8	NO	0,1	1,9	-32,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-44,8	NO	0,1	2,5	-29,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-36,0	SI	0,7	4,0	-40,3	0,0	83,3	12,2	23,8	7,2	55,4	-46,3	13,4	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-44,9	NO	0,7	14,6	-32,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-27,6	NO	4,6	55,4	-44,3	2,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-38,2	NO	1,7	5,1	-32,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-39,0	NO	0,9	16,6	-29,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-31,9	NO	4,3	37,0	-58,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-31,1	NO	1,0	13,6	-20,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-25,1	NO	0,4	3,3	-24,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-38,9	NO	1,5	28,5	-30,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-28,8	NO	0,7	13,0	-22,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-33,1	NO	0,6	4,5	-37,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-32,6	NO	0,5	8,0	-19,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-28,6	NO	1,0	11,2	-35,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-41,4	NO	0,0	4,3	-27,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-52,9	NO	3,7	35,8	-39,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-49,7	NO	1,4	26,6	-34,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-24,9	NO	1,8	13,6	-33,0	0,0	83,3	12,2	23,8	0,1	5,6	-17,4	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-47,2	NO	0,5	9,6	-32,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-48,2	NO	0,5	9,7	-33,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-50,4	NO	0,5	11,3	-35,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-30,9	NO	6,8	45,3	-63,3	0,0	83,3	12,2	29,8	0,5	8,1	-11,9	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-40,2	NO	4,5	20,4	-50,8	0,0	83,3	12,2	23,8	4,2	10,9	-27,5	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-40,3	NO	3,9	32,9	-61,7	0,0	83,3	12,2	29,8	5,3	41,1	-40,9	5,1	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-11,4	NO	1,7	12,3	-19,7	0,0	83,3	12,2	35,8	5,2	33,0	-22,7	6,2	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-11,7	NO	1,1	19,5	-28,0	0,0	83,3	12,2	23,8	8,8	40,4	-25,4	8,6	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-19,5	NO	2,1	12,2	-26,5	0,0	83,3	12,2	35,8	2,9	3,8	-7,1	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-20,2	NO	0,4	4,3	-14,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-19,9	NO	0,2	2,3	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-18,3	NO	0,3	2,7	-12,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-14,1	SI	0,3	3,7	-16,5	0,0	83,3	12,2	23,8	7,9	51,5	-34,1	15,8	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-18,2	NO	0,6	12,4	-16,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-14,5	NO	4,3	48,5	-34,7	1,2	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-15,3	NO	2,6	5,8	-13,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-18,1	NO	1,1	16,2	-17,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-13,1	NO	4,7	34,8	-41,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-17,5	NO	1,1	14,4	-16,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-16,7	NO	0,5	3,1	-19,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-15,8	NO	2,1	26,2	-22,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-12,2	NO	0,4	10,1	-11,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-20,1	NO	0,4	4,1	-23,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-20,4	NO	0,2	9,1	-13,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-11,4	NO	0,6	7,8	-16,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-18,7	NO	0,1	4,9	-13,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-22,2	NO	2,8	27,6	-22,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-20,3	NO	1,9	24,8	-23,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-9,5	NO	1,7	13,4	-19,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,3	1,2	-6,4	0,0	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-19,3	NO	0,8	9,8	-15,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,6	NO	0,8	10,0	-15,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-20,5	NO	0,9	11,4	-16,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-13,8	NO	6,3	43,7	-49,8	4,7	83,3	12,2	29,8	0,4	8,3	-6,3	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-15,4	NO	4,6	21,4	-											

C.D.S.

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 5 - Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	5,3	-3,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-9,5	NO	1,3	4,6	-11,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-9,3	NO	1,2	7,4	-8,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	4,9	-5,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	5,7	-3,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	14,1	-9,4	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	21,0	-14,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	7,1	-7,9	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	3,0	-2,0	0,0	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	8,6	-5,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	8,2	-5,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	9,8	-6,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	29,9	-33,2	3,4	83,3	12,2	29,8	0,0	7,8	-2,8	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	16,5	-18,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	8,5	-5,7	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	18,5	-20,5	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	26,6	-17,7	8,8	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	3,4	-2,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	4,6	-3,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	12,8	-8,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	11,7	-7,8	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 6 - Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-88,3	NO	4,0	27,6	-91,1	0,0	93,3	13,0	35,8	4,1	29,9	-60,0	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-86,7	NO	3,1	12,3	-84,7	0,0	93,3	13,0	23,8	4,2	3,7	-54,5	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-71,5	NO	6,1	41,2	-82,9	0,0	93,3	13,0	35,8	0,2	2,9	-24,6	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-112,7	NO	0,3	4,5	-65,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-107,0	NO	0,1	1,9	-62,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-105,3	NO	0,2	3,5	-61,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-51,2	NO	0,8	5,7	-50,0	0,0	93,3	13,0	23,8	0,7	1,8	-32,2	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-107,4	NO	1,5	21,2	-64,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-117,7	NO	3,9	25,7	-70,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-55,7	NO	0,0	6,7	-40,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-70,4	NO	1,3	15,8	-42,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-48,9	NO	1,1	7,0	-47,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-24,5	NO	1,0	12,4	-16,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-35,8	NO	0,4	2,6	-34,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-74,0	NO	0,6	7,5	-43,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-73,3	NO	1,6	22,8	-45,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-22,0	NO	0,5	3,6	-21,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-51,3	NO	0,5	4,2	-29,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-83,7	NO	4,1	29,0	-87,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-92,2	NO	0,4	1,7	-53,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-51,4	NO	4,6	40,4	-40,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-100,4	NO	0,7	8,1	-58,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-84,7	NO	1,5	11,0	-82,9	0,0	93,3	13,0	23,8	7,3	46,3	-62,9	0,7	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-96,8	NO	0,5	8,6	-56,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-105,9	NO	0,5	8,0	-61,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-106,2	NO	0,6	10,1	-62,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-105,1	SI	2,5	13,9	-102,7	0,0	93,3	13,0	29,8	2,8	8,9	-36,2	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-58,1	NO	1,1	24,2	-63,9	0,0	93,3	13,0	23,8	9,2	33,3	-42,0	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-66,2	NO	1,5	9,8	-65,0	0,0	93,3	13,0	29,8	5,3	37,2	-49,7	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-63,8	NO	4,5	34,3	-73,0	0,0	93,3	13,0	35,8	4,3	31,4	-46,4	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-61,9	NO	3,6	13,3	-61,3	0,0	93,3	13,0	23,8	5,0	8,5	-39,1	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-53,6	NO	7,2	46,3	-71,7	0,0	93,3	13,0	35,8	0,0	2,1	-18,4	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-81,8	NO	0,2	4,0	-47,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-77,9	NO	0,1	2,2	-45,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-76,5	NO	0,2	3,3	-44,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-37,4	NO	0,8	5,9	-36,8	0,0	93,3	13,0	23,8	0,7	5,9	-24,0	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-78,0	NO	1,7	27,0	-49,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-83,4	NO	4,3	34,7	-54,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-43,4	NO	0,2	8,0	-32,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-51,5	NO	1,9	20,2	-33,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-36,7	NO	1,3	10,7	-37,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-20,0	NO	1,5	19,2	-17,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-28,0	NO	0,5	3,2	-27,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-53,2	NO	0,7	11,1	-32,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-53,7	NO	1,9	28,5	-37,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-18,7	NO	0,6	4,3	-18,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-40,0	NO	0,5	6,9	-23,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-60,4	NO	4,7	35,8	-71,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-67,9	NO	0,6	1,0	-39,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-40,7	NO	5,4	51,1	-40,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-73,0	NO	0,9	12,5	-43,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-61,1	NO	1,7	12,7	-60,9	0,0	93,3	13,0	23,8	7,9	53,5	-53,7	6,4	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-70,6	NO	0,6	10,0	-41,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-77,0	NO	0,6	9,8	-45,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-77,4	NO	0,7	11,6	-45,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-74,5	NO	2,9	10,0	-72,6	0,0	93,3	13,0	29,8	2,7	9,7	-25,8	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-44,1	NO	1,3	26,6	-53,7	0,0	93,3	13,0	23,8	9,9	39,2	-36,9	0,2	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-48,1	NO	1,9	14,5	-49,5	0,0	93,3	13,0	29,8	6,0	39,3	-41,0	1,8	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-39,4	NO	3,9	33,8	-61,7	0,0	83,3	12,2	35,8	4,1	31,4	-35,6	0,4	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-37,4	NO	3,2	13,8	-44,7	0,0	83,3	12,2	23,8	3,6	7,8	-25,3	0,0	83,3	12,2	8,9

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 6 - Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	11,10	139	-35,4	NO	6,3	47,0	-68,9	0,0	83,3	12,2	35,8	0,2	2,1	-12,9	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-51,2	NO	0,2	3,9	-34,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-48,9	NO	0,1	1,9	-32,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-47,8	NO	0,1	2,7	-32,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-23,4	NO	0,9	5,7	-27,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,1	3,9	-16,0	0,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-48,8	NO	1,3	26,9	-39,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-51,0	NO	3,3	32,3	-42,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-30,3	NO	0,2	8,0	-26,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-33,4	NO	1,9	22,3	-28,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-23,9	NO	0,8	9,8	-29,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-14,9	NO	1,5	23,2	-17,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-20,7	NO	0,4	3,4	-20,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-33,0	NO	0,6	10,9	-20,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-34,0	NO	1,5	28,1	-32,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-15,1	NO	0,6	4,6	-17,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-28,7	NO	0,4	8,9	-18,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-37,3	NO	4,0	35,3	-61,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-43,8	NO	0,5	0,7	-29,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-29,2	NO	4,3	50,2	-36,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-45,7	NO	0,7	12,8	-28,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-37,6	NO	1,7	13,2	-45,3	0,0	83,3	12,2	23,8	6,8	52,7	-45,6	11,6	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-44,3	NO	0,5	10,2	-30,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-48,2	NO	0,5	10,0	-33,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-48,6	NO	0,6	11,7	-34,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-45,1	NO	1,9	10,0	-51,7	0,0	83,3	12,2	29,8	2,4	9,7	-16,8	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-29,1	NO	1,5	26,4	-48,2	0,0	83,3	12,2	23,8	8,1	38,9	-32,4	4,1	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-30,0	NO	1,3	14,1	-38,6	0,0	83,3	12,2	29,8	5,5	41,2	-35,8	6,8	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-15,5	NO	4,0	30,9	-39,7	0,0	83,3	12,2	35,8	4,7	31,4	-23,7	4,4	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-14,2	NO	3,4	14,9	-22,9	0,0	83,3	12,2	23,8	2,9	5,0	-9,7	0,0	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-15,8	NO	6,0	45,3	-53,3	0,0	83,3	12,2	35,8	0,9	2,1	-5,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-21,0	NO	0,4	4,0	-14,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-19,9	NO	0,2	2,3	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-19,6	NO	0,3	3,0	-13,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-8,9	NO	0,5	5,4	-12,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,6	0,4	-5,9	0,0	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-19,9	NO	1,8	25,2	-23,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-21,5	NO	2,5	24,6	-23,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-14,9	NO	0,6	8,0	-14,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-15,6	NO	2,2	22,9	-19,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-10,0	NO	0,5	6,7	-14,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-8,5	NO	1,7	24,7	-18,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-13,4	NO	0,5	3,1	-15,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-13,4	NO	0,3	8,4	-11,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-14,4	NO	1,9	26,1	-21,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-10,6	NO	0,4	4,1	-13,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-17,3	NO	0,2	10,5	-12,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-14,7	NO	4,5	32,9	-40,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-19,8	NO	0,5	0,9	-13,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-15,0	NO	3,9	43,3	-27,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-18,6	NO	0,6	10,8	-15,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-14,8	SI	1,6	13,0	-23,2	0,0	83,3	12,2	23,8	7,4	48,9	-33,0	14,2	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-18,0	NO	0,8	10,5	-14,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,6	NO	0,8	10,3	-15,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-19,8	NO	0,9	11,8	-16,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-17,8	NO	1,5	11,2	-24,5	0,0	83,3	12,2	29,8	2,0	9,4	-7,4	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-12,5	NO	2,4	25,4	-33,5	0,0	83,3	12,2	23,8	7,7	35,9	-23,4	6,1	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-11,7	NO	1,7	11,7	-19,4	0,0	83,3	12,2	29,8	6,5	41,2	-27,3	10,6	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	18,9	-21,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	19,0	-12,7	3,7	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	10,8	-12,0	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	6,4	-4,2	0,0	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	30,3	-33,7	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	3,1	-1,1	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	4,2	-2,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	2,2	-1,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	3,1	-2,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	1,3	-1,5	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	1,8	-1,2	0,0	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	20,1	-13,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	11,8	-7,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	6,7	-5,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	17,8	-11,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	4,1	-4,6	0,0	83,3	12,2								

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 6 - Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'									DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	18,3	-20,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	23,1	-15,4	6,5	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	9,7	-10,7	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	26,9	-17,9	9,0	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	2,1	-1,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	4,7	-3,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	13,5	-9,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	11,5	-7,7	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 7 - Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									----- kg/cmq									
1	3,75	2	-66,6	NO	0,3	2,4	-64,4	0,0	93,3	13,0	35,8	3,0	20,0	-44,5	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-49,3	NO	0,3	10,3	-49,5	0,0	93,3	13,0	23,8	6,3	22,8	-34,1	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-108,9	SI	0,8	25,9	-110,5	0,0	93,3	13,0	35,8	3,5	1,9	-37,4	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-106,2	NO	0,2	3,9	-61,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-104,3	NO	0,4	7,6	-60,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-97,6	NO	0,3	5,0	-56,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-64,8	NO	0,6	5,3	-62,9	0,0	93,3	13,0	23,8	5,0	32,4	-47,0	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-99,6	NO	0,0	0,9	-57,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-65,2	NO	2,2	21,3	-40,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-70,1	NO	2,2	10,6	-51,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-55,9	NO	3,3	33,5	-40,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-40,2	NO	2,6	18,4	-44,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-40,0	NO	2,8	30,6	-31,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-25,5	NO	1,7	12,9	-28,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-103,2	NO	0,9	13,6	-60,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-48,2	NO	0,0	1,2	-28,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-67,0	NO	1,8	13,3	-66,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-59,3	NO	2,6	0,2	-34,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-88,4	NO	0,6	4,3	-85,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-107,0	NO	2,3	14,3	-62,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-107,8	NO	1,5	6,3	-62,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-108,8	NO	0,8	11,7	-63,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-70,9	NO	2,7	20,0	-72,4	0,0	93,3	13,0	23,8	1,8	13,9	-45,9	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-104,0	NO	0,9	16,0	-61,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-108,4	NO	1,0	17,0	-64,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-112,4	NO	1,1	18,7	-66,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-68,7	NO	4,2	28,2	-73,7	0,0	93,3	13,0	29,8	0,3	14,2	-24,5	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-95,4	SI	4,7	27,4	-97,2	0,0	93,3	13,0	23,8	1,0	8,2	-60,4	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-88,5	NO	2,0	14,1	-87,1	0,0	93,3	13,0	29,8	6,7	49,5	-66,5	1,9	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-48,1	NO	0,2	0,9	-46,5	0,0	93,3	13,0	35,8	2,7	20,1	-33,8	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-37,2	NO	0,5	9,6	-38,0	0,0	93,3	13,0	23,8	6,7	26,3	-28,7	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-77,8	NO	0,9	24,4	-81,5	0,0	93,3	13,0	35,8	4,0	4,0	-26,7	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-77,4	NO	0,4	5,9	-45,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-75,8	NO	0,6	9,3	-44,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-71,0	NO	0,5	7,6	-41,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-46,6	NO	1,1	8,1	-46,0	0,0	93,3	13,0	23,8	5,6	36,2	-38,9	0,6	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-72,2	NO	0,1	0,7	-41,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-48,8	NO	2,6	27,6	-34,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-50,4	NO	3,1	12,9	-37,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-41,7	NO	4,2	41,6	-36,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-31,1	NO	3,0	21,9	-38,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-29,5	NO	3,7	40,8	-31,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-20,2	NO	2,2	15,6	-26,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-73,2	NO	1,0	15,7	-44,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-36,4	NO	0,0	0,4	-21,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-51,9	NO	2,2	15,7	-53,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-47,3	NO	3,3	0,5	-27,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-63,3	NO	0,6	3,8	-61,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-78,1	NO	2,7	18,6	-47,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-78,5	NO	1,8	10,2	-46,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-79,2	NO	0,9	13,4	-47,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-51,7	NO	3,3	24,2	-57,1	0,0	93,3	13,0	23,8	2,0	13,3	-34,0	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-75,6	NO	1,2	19,5	-46,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-78,9	NO	1,3	20,8	-48,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-81,7	NO	1,4	22,2	-50,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-50,9	NO	4,9	30,9	-59,7	0,0	93,3	13,0	29,8	1,1	16,4	-18,9	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-68,8	NO	5,6	31,8	-75,0	0,0	93,3	13,0	23,8	1,3	6,8	-43,5	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-64,1	NO	2,3	16,4	-64,9	0,0	93,3	13,0	29,8	7,9	53,3	-55,1	5,8	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-29,8	NO	0,4	1,0	-33,2	0,0	83,3	12,2	35,8	2,8	19,5	-24,8	0,0	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-24,5	NO	0,2	8,5	-30,1	0,0	83,3	12,2	23,8	5,7	26,5	-24,3	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-47,7	NO	0,4	24,1	-63,9	0,0	83,3	12,2	35,8	3,4	5,0	-17,4	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-48,6	NO	0,4	7,3	-33,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-47,5	NO	0,5	10,3	-33,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-44,5	NO	0,5	9,1	-30,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-28,6	NO	0,9	9,4	-34,4	0,0	83,3	12,2	23,8	5,0	36,5	-32,6	4,6	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-45,1	NO	0,0	0,9	-30,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-32,6	NO	2,2	27,9	-31,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-31,4	NO	2,7	13,7	-29,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-28,1	NO	3,9	44,3	-37,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-21,3	NO	2,6	21,9	-36,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-19,4	NO	3,5	45,8	-30,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-15,5	NO	2,0	16,4	-23,4	0,0	93,3	13,0	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 7 - Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
18	11,10	154	-44,1	NO	0,8	15,6	-28,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-24,2	NO	0,1	0,7	-16,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-37,0	NO	2,0	16,4	-46,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-35,2	NO	3,0	1,3	-20,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-38,6	NO	0,7	4,3	-43,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-49,5	NO	2,4	19,6	-36,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-49,6	NO	1,5	9,8	-29,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-49,6	NO	0,7	13,1	-30,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-32,2	NO	3,1	25,6	-48,6	0,0	83,3	12,2	23,8	2,2	14,3	-24,2	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-47,4	NO	1,0	20,5	-36,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-49,5	NO	1,1	21,6	-37,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-51,1	NO	1,1	23,0	-39,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-32,9	NO	4,5	31,5	-53,5	0,0	83,3	12,2	29,8	0,6	17,5	-14,6	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-42,3	NO	5,1	33,2	-62,6	0,0	83,3	12,2	23,8	0,7	6,9	-28,8	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-39,8	SI	2,1	16,5	-49,4	0,0	83,3	12,2	29,8	7,1	56,1	-48,5	13,0	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-11,5	NO	0,1	1,6	-13,0	0,0	83,3	12,2	35,8	3,0	19,8	-15,7	0,0	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-10,5	NO	0,2	8,4	-16,7	0,0	83,3	12,2	23,8	5,7	25,6	-17,2	1,3	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-19,2	NO	0,1	24,0	-39,3	0,0	83,3	12,2	35,8	3,4	5,3	-7,0	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-19,9	NO	0,3	7,0	-14,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-19,4	NO	0,6	9,7	-15,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-18,2	NO	0,5	8,8	-14,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-11,0	NO	1,7	9,9	-17,1	0,0	83,3	12,2	23,8	5,7	35,3	-23,7	7,5	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-18,3	NO	0,2	0,0	-12,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-15,7	NO	2,3	25,8	-21,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-13,2	NO	4,0	14,4	-15,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-14,0	NO	4,2	43,4	-31,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-9,6	NO	3,1	21,4	-26,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-9,4	NO	3,5	45,4	-31,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-10,7	NO	1,9	15,1	-21,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-17,2	NO	1,3	14,8	-16,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-11,1	NO	0,4	2,1	-7,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-22,9	NO	1,7	14,7	-32,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-23,0	NO	2,6	2,0	-13,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-14,7	NO	1,1	5,7	-17,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-21,6	NO	2,4	18,2	-20,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-21,8	NO	1,1	7,0	-13,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-20,3	NO	1,0	12,6	-17,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-12,6	NO	3,5	25,5	-32,5	0,0	83,3	12,2	23,8	2,7	15,9	-14,0	0,0	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-19,4	NO	1,6	20,8	-20,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-20,1	NO	1,6	21,7	-21,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-20,8	NO	1,6	23,0	-22,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-14,2	NO	4,2	31,2	-38,8	0,0	83,3	12,2	29,8	0,8	17,5	-9,2	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-16,6	NO	5,6	33,5	-41,5	0,0	83,3	12,2	23,8	0,7	7,6	-12,8	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-15,7	SI	1,9	15,3	-25,9	0,0	83,3	12,2	29,8	8,6	55,6	-37,0	17,6	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	0,8	-0,8	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	9,8	-6,6	0,0	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	5,6	-6,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	15,8	-10,5	1,6	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	15,1	-16,8	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	2,7	-1,0	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	4,4	-2,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	7,2	-4,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	6,5	-4,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	9,6	-10,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	23,3	-15,5	6,6	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	1,0	-0,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	18,3	-12,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	10,1	-8,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	31,5	-21,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	14,7	-16,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-2,7	NO	1,6	39,1	-26,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-6,1	NO	1,1	13,0	-17,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	13,5	-9,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	2,9	-1,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-10,8	NO	2,7	14,3	-20,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-11,2	NO	3,0	2,4	-7,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	4,2	-4,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	9,5	-6,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	1,7	-1,1	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	11,2	-7,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	15,9	-17,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	9,3	-6,2	0,0	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	17,5	-11,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	17,4	-11,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	18,9	-12,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	20,7	-23,0	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	15,3	-5,6	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	25,2	-28,0	4,2	83,3	12,2	23,8	0,0	2,8	-1,8	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	SI	0,0	8,6	-9,6	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	38,2	-25,5	16,5	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	9,9	-6,6	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 8 - Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3.75	2	-82.7	NO	0.1	1.0	-79.9	0.0	93.3	13.0	35.8	7.3	53.7	-65.1	4.1	93.3	13.0	8.9

C.D.S.

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 8 - Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq		kg/cmq									
2	3,75	4	-86,6	NO	3,7	32,7	-92,2	0,0	93,3	13,0	23,8	4,8	27,7	-58,1	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-89,8	NO	0,7	18,4	-90,1	0,0	93,3	13,0	35,8	0,8	17,4	-31,8	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-113,9	NO	1,1	19,8	-67,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-111,4	NO	1,0	17,2	-65,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-103,5	NO	0,9	15,4	-61,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-83,1	NO	2,5	18,2	-83,0	0,0	93,3	13,0	23,8	5,2	35,2	-58,3	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-105,9	NO	0,1	0,4	-61,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-78,9	NO	2,1	21,8	-48,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-96,4	NO	1,4	6,5	-70,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-109,4	NO	2,3	13,7	-64,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-93,7	NO	2,8	19,3	-93,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-67,2	NO	2,8	29,3	-44,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-64,7	NO	2,0	14,6	-64,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-54,8	NO	0,9	13,6	-33,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-104,7	NO	0,0	1,0	-60,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-15,4	NO	1,8	13,8	-21,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-47,9	NO	3,0	11,3	-28,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-27,2	NO	0,6	4,8	-26,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-53,5	NO	3,9	38,0	-40,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-84,5	NO	0,9	2,8	-49,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-102,9	NO	0,8	12,0	-60,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-52,0	NO	1,0	8,5	-51,3	0,0	93,3	13,0	23,8	2,1	15,2	-34,7	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-96,7	NO	0,4	7,2	-56,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-101,0	NO	0,5	9,2	-59,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-104,5	NO	0,3	4,5	-60,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-89,5	SI	2,3	33,0	-95,6	0,0	93,3	13,0	29,8	2,1	1,8	-30,7	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-59,1	NO	0,9	8,3	-58,0	0,0	93,3	13,0	23,8	1,4	7,4	-37,6	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-72,9	NO	2,0	13,9	-72,2	0,0	93,3	13,0	29,8	3,1	21,7	-48,6	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-60,2	NO	0,3	2,8	-58,3	0,0	93,3	13,0	35,8	8,7	59,3	-56,0	9,2	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-63,6	NO	4,4	37,6	-75,2	0,0	93,3	13,0	23,8	5,1	31,3	-45,9	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-65,0	NO	0,8	17,5	-66,7	0,0	93,3	13,0	35,8	0,2	19,8	-24,2	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-83,0	NO	1,4	22,2	-51,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-81,2	NO	1,3	21,1	-49,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-75,5	NO	1,2	18,9	-46,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-60,3	NO	3,0	22,1	-63,5	0,0	93,3	13,0	23,8	5,8	39,3	-47,3	0,4	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-77,1	NO	0,2	2,3	-44,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-59,5	NO	2,4	27,6	-39,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-69,9	NO	1,8	8,3	-51,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-80,1	NO	2,9	18,6	-48,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-67,2	NO	3,2	23,1	-70,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-52,7	NO	3,5	34,8	-39,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-51,0	NO	2,5	17,8	-53,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-41,0	NO	1,0	16,0	-26,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-73,5	NO	0,0	0,2	-42,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-11,5	NO	2,2	16,1	-20,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-36,4	NO	4,1	16,8	-23,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-22,6	NO	0,7	4,4	-22,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-40,4	NO	4,8	46,8	-38,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-60,5	NO	0,8	4,5	-35,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-74,6	NO	0,9	13,9	-44,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-37,5	NO	1,6	11,8	-38,8	0,0	93,3	13,0	23,8	2,4	14,7	-25,9	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-70,1	NO	0,7	10,3	-41,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-73,4	NO	0,7	11,1	-43,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-75,9	NO	0,5	6,8	-44,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-64,9	NO	2,7	34,8	-75,4	0,0	93,3	13,0	29,8	2,4	3,9	-22,3	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-43,1	NO	0,9	7,4	-42,6	0,0	93,3	13,0	23,8	1,2	6,2	-27,5	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-52,5	NO	2,2	16,1	-54,1	0,0	93,3	13,0	29,8	2,9	20,7	-36,5	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-37,6	SI	0,0	2,5	-41,9	0,0	83,3	12,2	35,8	7,8	60,7	-50,0	16,0	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-40,1	NO	4,1	38,3	-66,3	0,0	83,3	12,2	23,8	4,2	31,1	-35,7	0,1	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-40,7	NO	1,1	17,6	-51,8	0,0	83,3	12,2	35,8	0,4	20,6	-17,9	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-52,2	NO	1,2	24,5	-40,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-50,9	NO	1,1	22,0	-38,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-47,5	NO	1,0	19,9	-36,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-37,3	NO	2,9	23,5	-51,6	0,0	83,3	12,2	23,8	5,2	39,4	-38,4	4,6	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-48,4	NO	0,1	2,5	-32,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-39,6	NO	2,0	27,3	-34,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-44,0	NO	1,5	9,1	-37,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-50,9	NO	2,7	20,3	-37,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-41,0	NO	2,8	23,1	-54,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-38,2	NO	3,1	35,8	-33,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-37,1	NO	2,3	19,0	-42,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-26,9	NO	0,9	16,1	-19,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-43,9	NO	0,0	0,0	-29,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-8,6	NO	2,0	16,5	-21,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-25,0	NO	3,9	20,0	-19,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-16,6	NO	0,8	4,9	-19,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-27,6	NO	4,3	49,1	-40,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-37,9	NO	0,3	2,5	-22,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-46,7	NO	0,7	13,7	-29,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-23,2	NO	1,3	13,2	-31,4	0,0	83,3	12,2	23,8	2,6	15,7	-19,4	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-43,8	NO	0,6	11,9	-31,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-46,0	NO	0,6	12,1	-32,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-47,5	NO	0,4	8,2	-32,5	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 8 - Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
34	11,10	170	-40,7	NO	2,6	35,1	-65,2	0,0	83,3	12,2	29,8	2,2	5,0	-14,9	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-27,1	NO	0,9	6,7	-31,4	0,0	83,3	12,2	23,8	1,5	6,6	-18,7	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-32,3	NO	2,0	16,0	-41,7	0,0	83,3	12,2	29,8	3,0	20,9	-26,9	0,0	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-15,0	SI	0,2	1,4	-16,7	0,0	83,3	12,2	35,8	9,3	59,9	-39,1	20,1	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-16,3	NO	5,1	37,8	-46,6	4,6	83,3	12,2	23,8	4,6	29,5	-22,9	3,1	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-17,0	NO	1,2	18,6	-30,9	0,0	83,3	12,2	35,8	0,3	20,0	-10,9	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-21,4	NO	1,7	24,4	-23,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,8	NO	1,6	22,1	-22,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-19,5	NO	1,5	20,4	-20,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-14,7	NO	3,2	23,6	-32,3	0,0	83,3	12,2	23,8	5,8	37,7	-26,7	8,0	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-19,8	NO	0,1	1,5	-13,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-18,7	NO	1,9	24,6	-22,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-19,2	NO	2,0	8,8	-17,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-22,3	NO	2,7	19,4	-20,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-15,8	NO	3,2	22,6	-32,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-24,4	NO	2,7	32,0	-29,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-23,7	NO	2,0	17,3	-34,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-12,0	NO	1,3	15,5	-14,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-16,7	NO	0,4	1,1	-11,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-5,7	NO	1,8	14,7	-17,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-13,4	NO	3,8	22,1	-15,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-8,0	NO	1,1	6,4	-11,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-13,9	NO	4,5	47,2	-33,5	0,4	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-16,8	NO	0,3	1,3	-9,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-19,0	NO	1,1	13,2	-16,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-8,7	NO	2,2	13,4	-18,2	0,0	83,3	12,2	23,8	3,2	17,3	-12,8	0,0	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-17,8	NO	0,7	11,5	-15,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-18,6	NO	0,7	11,4	-15,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-19,3	NO	0,4	7,9	-14,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-16,8	NO	2,5	33,9	-45,5	0,0	83,3	12,2	29,8	2,4	5,1	-6,3	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-10,8	NO	1,0	6,9	-14,9	0,0	83,3	12,2	23,8	1,4	7,6	-9,1	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-12,4	NO	1,8	14,7	-22,8	0,0	83,3	12,2	29,8	3,1	21,0	-16,8	0,0	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	SI	0,0	2,5	-2,7	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	41,5	-27,6	18,7	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	27,2	-30,3	6,4	83,3	12,2	23,8	0,0	18,2	-12,1	3,2	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	11,0	-12,3	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	17,8	-6,5	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	19,8	-13,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	17,7	-11,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	17,2	-11,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	14,7	-16,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	24,9	-16,6	7,7	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	0,1	-0,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	17,4	-11,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	6,0	-5,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	10,8	-7,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	15,6	-17,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-12,1	NO	3,0	29,5	-22,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-11,0	NO	3,0	17,0	-22,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	13,0	-8,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	2,9	-1,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-3,9	NO	1,0	12,4	-15,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-4,5	NO	1,8	17,3	-12,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	4,6	-5,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	33,5	-22,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	3,9	-2,6	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	11,8	-7,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	12,0	-13,4	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	10,4	-6,9	0,0	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	8,5	-5,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	8,4	-5,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	5,1	-3,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	22,7	-25,2	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	2,8	-1,0	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	5,0	-5,5	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	2,7	-1,8	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	8,2	-9,1	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	10,5	-7,0	0,0	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	25,8	-17,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	28,1	-18,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	8,8	-5,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	12,6	-8,4	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 9 - Prop.Modolo:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-69,9	NO	0,9	4,8	-67,8	0,0	93,3	13,0	35,8	5,3	36,7	-51,5	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-62,1	NO	1,3	22,8	-66,4	0,0	93,3	13,0	23,8	8,0	31,1	-43,8	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-108,0	SI	1,6	18,0	-106,7	0,0	93,3	13,0	35,8	2,6	8,6	-37,2	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-109,5	NO	0,6	9,4	-63,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-108,6	NO	0,4	7,1	-63,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-99,7	NO	0,5	7,8	-58,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-83,3	NO	1,4	10,1	-81,4	0,0	93,3	13,0	23,8	6,6	41,0	-60,2	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-100,9	NO	0,5	5,0	-58,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-56,1	NO	3,8	33,0	-39,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-92,8	NO	0,5	1,1	-67,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-92,2	NO	0,4	3,3	-53,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-80,1	NO	3,7	25,1	-82,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-64,3	NO	0,5	3,9	-37,4	0,0	93,3	13,0	29,8							

C.D.S.

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 9 - Prop.Modolo: +Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
16	3,75	32	-50,9	NO	0,4	3,1	-49,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-74,5	NO	1,4	19,1	-45,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-75,3	NO	0,5	4,9	-43,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-48,1	NO	0,3	1,8	-46,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-53,7	NO	0,7	6,5	-31,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-50,2	NO	0,6	2,7	-48,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-76,6	NO	1,0	13,1	-45,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-111,6	NO	3,0	17,5	-65,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-107,2	NO	1,3	17,9	-63,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-52,5	NO	0,8	6,0	-51,2	0,0	93,3	13,0	23,8	0,0	3,9	-33,2	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-102,0	NO	0,2	3,9	-59,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-104,1	NO	0,2	2,6	-60,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-109,1	NO	0,3	5,1	-63,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-69,5	NO	5,1	36,8	-79,0	0,0	93,3	13,0	29,8	0,4	4,0	-23,9	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-82,4	NO	3,0	13,8	-80,9	0,0	93,3	13,0	23,8	2,8	1,2	-51,8	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-85,1	NO	3,3	22,3	-86,1	0,0	93,3	13,0	29,8	4,3	31,0	-58,4	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-50,7	NO	1,4	10,4	-50,5	0,0	93,3	13,0	35,8	5,9	40,6	-42,9	2,1	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-46,5	NO	1,5	26,1	-55,2	0,0	93,3	13,0	23,8	9,1	38,8	-38,3	0,2	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-77,4	NO	2,2	13,8	-76,4	0,0	93,3	13,0	35,8	2,7	9,6	-26,8	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-79,8	NO	0,7	10,3	-46,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-79,1	NO	0,5	9,0	-46,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-72,6	NO	0,5	9,1	-42,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-60,4	NO	1,6	11,6	-59,9	0,0	93,3	13,0	23,8	7,6	49,8	-51,6	4,7	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-73,3	NO	0,7	10,2	-43,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-43,1	NO	4,8	46,2	-39,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-66,7	NO	0,8	0,6	-48,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-68,0	NO	0,5	2,6	-39,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-58,1	NO	4,5	32,4	-67,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-49,4	NO	0,6	4,3	-28,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-40,4	NO	0,6	4,1	-39,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-54,5	NO	1,6	24,4	-36,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-54,3	NO	0,6	9,3	-32,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-36,6	NO	0,4	2,6	-35,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-41,9	NO	1,1	10,1	-25,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-37,1	NO	0,9	7,0	-36,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-56,3	NO	1,5	17,2	-35,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-80,1	NO	3,7	27,0	-50,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-77,9	NO	1,6	22,9	-48,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-38,0	NO	0,7	5,7	-37,3	0,0	93,3	13,0	23,8	0,2	1,1	-23,9	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-74,1	NO	0,2	3,3	-43,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-75,7	NO	0,1	2,7	-44,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-79,2	NO	0,3	4,9	-46,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-51,2	NO	6,4	42,0	-67,1	0,0	93,3	13,0	29,8	0,1	3,3	-17,6	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-59,4	NO	3,6	14,5	-59,2	0,0	93,3	13,0	23,8	4,0	6,4	-37,4	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-61,6	NO	4,0	28,3	-67,7	0,0	93,3	13,0	29,8	4,5	31,7	-45,2	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-31,6	NO	1,1	11,4	-38,5	0,0	83,3	12,2	35,8	5,6	41,6	-36,7	6,7	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-30,4	NO	1,5	26,2	-49,1	0,0	83,3	12,2	23,8	7,8	40,1	-33,9	4,7	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-47,4	NO	1,6	12,6	-55,4	0,0	83,3	12,2	35,8	2,4	9,8	-17,7	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-50,2	NO	0,5	11,2	-34,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-49,6	NO	0,5	9,3	-34,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-45,6	NO	0,4	9,2	-31,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-37,3	NO	1,6	11,9	-44,4	0,0	83,3	12,2	23,8	6,8	51,0	-44,5	10,6	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-45,9	NO	0,6	11,6	-32,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-30,0	NO	4,1	48,1	-41,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-41,0	NO	0,7	0,3	-34,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-43,9	NO	0,5	2,1	-29,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-36,2	NO	4,0	33,5	-58,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-34,6	NO	0,5	3,9	-20,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-29,8	NO	0,6	4,6	-29,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-34,4	NO	1,4	25,5	-27,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-33,7	NO	0,5	10,0	-24,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-25,8	NO	0,3	2,8	-29,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-30,0	NO	1,1	12,3	-19,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-24,0	NO	0,6	7,5	-28,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-36,6	NO	1,4	19,0	-29,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-49,4	NO	2,9	27,4	-34,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-48,8	NO	1,3	23,7	-33,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-23,6	NO	0,8	5,3	-27,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,3	1,0	-15,7	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-46,3	NO	0,1	2,6	-31,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-47,4	NO	0,1	2,3	-31,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-49,5	NO	0,2	4,3	-33,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-33,2	NO	5,8	43,5	-64,2	0,0	83,3	12,2	29,8	0,3	3,1	-12,2	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-36,3	NO	3,3	14,7	-44,0	0,0	83,3	12,2	23,8	3,0	7,3	-24,5	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-38,0	NO	3,6	29,4	-56,7	0,0	83,3	12,2	29,8	4,3	32,9	-35,5	1,3	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-12,4	NO	1,4	10,2	-18,8	0,0	83,3	12,2	35,8	6,5	41,7	-27,9	10,7	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-13,0	NO	2,3	25,9	-34,4	0,0	83,3	12,2	23,8	8,0	38,4	-25,1	7,5	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-19,0	NO	1,4	13,2	-27,4	0,0	83,3	12,2	35,8	2,2	9,4	-7,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-20,6	NO	0,9	11,4	-16,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,3	NO	0,7	9,6	-15,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-18,7	NO	0,8	9,6	-14,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-14,7	SI	1,5	11,7	-22,2	0,0	83,3	12,2	23,8	7,6	48,8	-32,8	14,1	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-18,6	NO	0,5	10,3	-15,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-15,3	NO	3,9	44,0	-32,3	0,0	83,3	12,2	23,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 9 - Prop.Modolo: +Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo ----- kg/cmq -----	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo ----- kg/cmq -----	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
10	14,65	192	-16,9	NO	1,1	0,7	-14,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-19,9	NO	0,5	2,1	-13,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-14,4	NO	4,5	32,6	-40,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-20,5	NO	0,3	2,4	-13,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-19,4	NO	0,4	4,3	-22,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-14,5	NO	2,0	24,3	-20,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-13,7	NO	0,3	8,2	-11,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-15,8	NO	0,4	2,6	-17,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-18,0	NO	1,2	13,8	-14,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-10,0	NO	0,4	5,4	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-17,0	NO	1,7	19,2	-18,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-20,9	NO	2,2	21,8	-19,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-19,9	NO	1,7	22,8	-22,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-8,9	NO	0,4	4,8	-11,9	0,0	83,3	12,2	23,8	0,7	1,7	-6,0	0,0	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-18,9	NO	0,3	2,7	-12,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,2	NO	0,3	2,6	-13,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-20,1	NO	0,4	4,4	-13,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-14,4	NO	5,6	42,4	-49,7	3,8	83,3	12,2	29,8	0,4	3,1	-5,4	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-14,0	NO	3,4	15,3	-23,1	0,0	83,3	12,2	23,8	3,1	5,6	-9,6	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-14,8	NO	3,6	27,5	-36,0	0,0	83,3	12,2	29,8	4,9	32,8	-24,2	5,4	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	8,7	-9,6	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	27,2	-18,1	9,2	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	18,4	-20,5	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	25,0	-16,6	7,7	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	7,1	-7,9	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	9,4	-3,4	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	9,8	-6,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	7,9	-5,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	8,3	-5,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	SI	0,0	6,0	-6,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	33,2	-22,1	13,2	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	7,0	-4,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	29,4	-19,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	0,2	-0,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	3,7	-2,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	22,5	-25,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-9,2	NO	1,1	3,5	-6,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-9,5	NO	1,4	4,9	-11,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	20,1	-13,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	4,0	-2,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-7,8	NO	0,4	1,5	-8,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-7,6	NO	0,1	11,0	-10,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	3,5	-3,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	15,2	-10,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	10,9	-7,2	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	19,6	-13,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	1,0	-1,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	1,1	-0,7	0,0	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	2,9	-1,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	2,4	-1,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	4,4	-2,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	29,1	-32,3	2,5	83,3	12,2	29,8	0,0	3,6	-1,3	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	11,7	-13,0	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	7,0	-4,7	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	17,0	-18,9	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	20,1	-13,4	4,4	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	11,4	-7,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	13,0	-8,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	5,1	-3,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	2,9	-1,9	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 10 - Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-91,6	NO	3,6	24,1	-92,8	0,0	93,3	13,0	35,8	5,1	36,4	-63,7	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-94,6	NO	3,8	17,4	-93,2	0,0	93,3	13,0	23,8	3,6	0,3	-59,6	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-67,8	NO	5,9	37,9	-77,8	0,0	93,3	13,0	35,8	0,1	6,9	-23,5	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-114,4	NO	0,6	9,4	-66,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-108,6	NO	0,4	7,1	-63,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-106,6	NO	0,5	7,9	-62,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-55,8	NO	1,5	10,9	-55,4	0,0	93,3	13,0	23,8	0,2	2,8	-35,2	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-108,6	NO	1,3	18,5	-64,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-119,8	NO	3,3	19,8	-70,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-62,0	NO	0,7	3,1	-45,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-82,7	NO	0,1	5,4	-48,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-61,4	NO	0,7	3,7	-59,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-30,9	NO	0,2	0,1	-17,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-44,7	NO	0,4	3,1	-43,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-63,1	NO	0,5	4,9	-36,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-85,7	NO	1,5	19,9	-51,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-10,9	NO	0,3	1,9	-10,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-48,7	NO	0,7	6,6	-28,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-69,8	NO	3,8	25,8	-73,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-80,2	NO	0,8	12,0	-47,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-47,1	NO	4,1	35,1	-36,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-99,2	NO	0,6	5,5	-57,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-80,1	NO	0,8	5,5	-77,7	0,0	93,3	13,0	23,8	6,8	41,9	-58,7	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-95,3	NO	0,2	4,0	-55,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-104,3	NO	0,2	2,7	-60,5	0,0	93,3	13,0	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 10 - Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%																	
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'									DIREZIONE 'Y'					
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim
----- kg/cmq -----												----- kg/cmq -----					
33	3,75	66	-104,4	NO	0,3	5,2	-60,7	0,0	93,3	13,0	29,8						
34	3,75	68	-109,1	SI	2,3	17,0	-107,3	0,0	93,3	13,0	29,8						
35	3,75	70	-50,4	NO	0,5	19,2	-54,6	0,0	93,3	13,0	23,8	3,1	5,3	-37,4	0,0	93,3	13,0
36	3,75	72	-63,0	NO	1,1	6,4	-61,3	0,0	93,3	13,0	29,8	8,7	29,5	-36,4	0,0	93,3	13,0
1	7,60	91	-66,5	NO	4,2	31,4	-73,6	0,0	93,3	13,0	35,8	4,5	31,0	-45,7	0,0	93,3	13,0
2	7,60	92	-68,1	NO	4,6	19,7	-68,9	0,0	93,3	13,0	23,8	5,6	39,8	-50,9	0,1	93,3	13,0
3	7,60	93	-50,4	NO	7,3	43,5	-66,9	0,0	93,3	13,0	35,8	5,0	5,3	-42,8	0,0	93,3	13,0
4	7,60	94	-83,1	NO	0,6	10,2	-48,8	0,0	93,3	13,0	29,8	0,7	7,4	-17,6	0,0	93,3	13,0
5	7,60	95	-79,1	NO	0,5	9,0	-46,4	0,0	93,3	13,0	29,8						
6	7,60	96	-77,5	NO	0,5	9,2	-45,5	0,0	93,3	13,0	29,8						
7	7,60	97	-40,5	NO	1,7	12,7	-41,8	0,0	93,3	13,0	23,8	0,5	2,6	-25,5	0,0	93,3	13,0
8	7,60	98	-79,1	NO	1,6	25,0	-49,5	0,0	93,3	13,0	23,8						
9	7,60	99	-86,1	NO	4,1	30,4	-54,2	0,0	93,3	13,0	23,8						
10	7,60	100	-47,5	NO	0,9	3,3	-34,5	0,0	93,3	13,0	29,8						
13	7,60	103	-60,4	NO	0,3	6,6	-35,4	0,0	93,3	13,0	23,8						
14	7,60	104	-44,9	NO	1,1	8,3	-44,5	0,0	93,3	13,0	29,8						
15	7,60	105	-25,1	NO	0,1	2,5	-14,7	0,0	93,3	13,0	29,8						
16	7,60	106	-34,9	NO	0,6	4,1	-34,1	0,0	93,3	13,0	29,8						
18	7,60	108	-45,9	NO	0,7	9,3	-27,5	0,0	93,3	13,0	29,8						
19	7,60	109	-62,1	NO	1,8	26,5	-41,0	0,0	93,3	13,0	29,8						
21	7,60	111	-9,5	NO	0,4	2,6	-9,6	0,0	93,3	13,0	23,8						
22	7,60	112	-37,5	NO	1,1	10,5	-23,0	0,0	93,3	13,0	23,8						
23	7,60	113	-51,0	NO	4,5	33,7	-62,1	0,0	93,3	13,0	29,8						
24	7,60	114	-59,3	NO	1,1	15,0	-36,2	0,0	93,3	13,0	23,8						
28	7,60	118	-36,3	NO	5,3	48,0	-37,4	0,0	93,3	13,0	29,8						
29	7,60	119	-72,0	NO	0,8	10,7	-42,5	0,0	93,3	13,0	29,8						
30	7,60	120	-57,9	NO	0,7	5,1	-56,3	0,0	93,3	13,0	23,8	7,8	50,9	-50,8	5,5	93,3	13,0
31	7,60	121	-69,3	NO	0,2	3,6	-40,3	0,0	93,3	13,0	29,8						
32	7,60	122	-75,8	NO	0,1	2,9	-44,0	0,0	93,3	13,0	29,8						
33	7,60	123	-76,1	NO	0,3	5,2	-44,3	0,0	93,3	13,0	29,8						
34	7,60	124	-77,9	NO	3,1	12,4	-76,3	0,0	93,3	13,0	29,8	3,4	5,1	-26,7	0,0	93,3	13,0
35	7,60	125	-38,0	NO	0,4	20,7	-45,3	0,0	93,3	13,0	23,8	10,0	36,6	-32,5	0,0	93,3	13,0
36	7,60	126	-45,5	NO	1,7	12,3	-46,2	0,0	93,3	13,0	29,8	4,8	31,9	-36,6	0,0	93,3	13,0
1	11,10	137	-41,2	NO	3,8	32,3	-62,0	0,0	83,3	12,2	35,8	5,3	40,6	-41,0	4,6	83,3	12,2
2	11,10	138	-41,4	NO	4,2	20,5	-52,3	0,0	83,3	12,2	23,8	4,0	6,0	-27,6	0,0	83,3	12,2
3	11,10	139	-33,3	NO	6,6	45,0	-64,9	0,0	83,3	12,2	35,8	0,5	7,8	-12,7	0,0	83,3	12,2
4	11,10	140	-52,1	NO	0,5	11,0	-36,1	0,0	83,3	12,2	29,8						
5	11,10	141	-49,6	NO	0,5	9,2	-34,1	0,0	83,3	12,2	29,8						
6	11,10	142	-48,6	NO	0,5	9,3	-33,4	0,0	83,3	12,2	29,8						
7	11,10	143	-25,2	NO	1,7	13,2	-33,0	0,0	83,3	12,2	23,8	0,1	2,4	-17,0	0,0	83,3	12,2
8	11,10	144	-49,5	NO	1,3	25,9	-39,8	0,0	83,3	12,2	23,8						
9	11,10	145	-53,2	NO	3,3	31,0	-43,3	0,0	83,3	12,2	23,8						
10	11,10	146	-32,6	NO	0,7	2,8	-27,3	0,0	83,3	12,2	29,8						
13	11,10	149	-38,7	NO	0,4	7,5	-26,7	0,0	83,3	12,2	23,8						
14	11,10	150	-28,3	NO	0,8	8,8	-33,8	0,0	83,3	12,2	29,8						
15	11,10	151	-18,8	NO	0,0	4,7	-11,6	0,0	93,3	13,0	29,8						
16	11,10	152	-25,6	NO	0,6	4,6	-25,3	0,0	93,3	13,0	29,8						
18	11,10	154	-29,0	NO	0,6	10,2	-18,5	0,0	93,3	13,0	29,8						
19	11,10	155	-38,6	NO	1,5	27,3	-34,4	0,0	83,3	12,2	29,8						
21	11,10	157	-8,3	NO	0,3	2,8	-10,0	0,0	83,3	12,2	23,8						
22	11,10	158	-26,4	NO	1,1	13,1	-18,0	0,0	93,3	13,0	23,8						
23	11,10	159	-32,2	NO	4,0	34,7	-56,4	0,0	83,3	12,2	29,8						
24	11,10	160	-38,7	NO	1,0	16,0	-29,2	0,0	83,3	12,2	23,8						
28	11,10	164	-25,8	NO	4,6	50,4	-35,1	0,0	93,3	13,0	23,8						
29	11,10	165	-45,0	NO	0,7	12,0	-27,7	0,0	93,3	13,0	29,8						
30	11,10	166	-35,7	NO	0,7	4,6	-40,1	0,0	83,3	12,2	23,8	6,9	52,0	-44,2	11,5	83,3	12,2
31	11,10	167	-43,4	NO	0,1	3,0	-29,1	0,0	83,3	12,2	29,8						
32	11,10	168	-47,4	NO	0,1	2,5	-31,7	0,0	83,3	12,2	29,8						
33	11,10	169	-47,8	NO	0,2	4,6	-32,1	0,0	83,3	12,2	29,8						
34	11,10	170	-47,4	NO	2,4	11,5	-54,5	0,0	83,3	12,2	29,8	3,0	4,6	-17,2	0,0	83,3	12,2
35	11,10	171	-25,2	NO	0,5	20,3	-40,0	0,0	83,3	12,2	23,8	8,7	38,0	-29,7	3,9	83,3	12,2
36	11,10	172	-28,3	NO	1,3	13,4	-36,3	0,0	83,3	12,2	29,8	4,6	33,2	-30,7	2,9	83,3	12,2
1	14,65	183	-16,4	NO	4,0	30,4	-39,8	0,0	83,3	12,2	35,8	6,1	40,5	-29,0	9,2	83,3	12,2
2	14,65	184	-15,8	NO	4,6	21,4	-29,4	0,0	83,3	12,2	23,8	3,4	4,3	-10,6	0,0	83,3	12,2
3	14,65	185	-15,0	NO	6,5	44,1	-51,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,1	7,8	-6,6	0,0	83,3	12,2
4	14,65	186	-21,4	NO	0,9	11,1	-17,0	0,0	83,3	12,2	29,8						
5	14,65	187	-20,3	NO	0,7	9,6	-15,7	0,0	83,3	12,2	29,8						
6	14,65	188	-20,0	NO	0,8	9,7	-15,6	0,0	83,3	12,2	29,8						
7	14,65	189	-9,6	NO	1,6	13,1	-19,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,5	0,5	-6,4	0,0	83,3	12,2
8	14,65	190	-20,2	NO	1,8	25,0	-23,6	0,0	83,3	12,2	23,8						
9	14,65	191	-22,5	NO	2,7	25,6	-24,5	0,0	83,3	12,2	23,8						
10	14,65	192	-16,0	NO	0,7	2,7	-13,6	0,0	83,3	12,2	29,8						
13	14,65	195	-17,5	NO	0,6	8,5	-13,7	0,0	83,3	12,2	23,8						
14	14,65	196	-11,3	NO	0,5	6,7	-15,6	0,0	83,3	12,2	29,8						
15	14,65	197	-11,6	NO	0,3	7,0	-9,8	0,0	83,3	12,2	29,8						
16	14,65	198	-16,3	NO	0,4	4,2	-19,1	0,0	83,3	12,2	29,8						
18	14,65	200	-12,2	NO	0,3	8,4	-10,8	0,0	83,3	12,2	29,8						
19	14,65	201	-15,7	NO	2,0	26,1	-22,2	0,0	83,3	12,2	29,8						
21	14,65	203	-6,4	NO	0,4	2,6	-7,9	0,0	83,3	12,2	23,8						
22	14,65	204	-15,1	NO	1,3	15,1	-13,5	0,0	93,3	13,0	23,8						
23	14,65	205	-13,2	NO	4,6	33,2	-40,0	0,0	83,3	12,2	29,8						
24	14,65	206	-18,0	NO	1,1	15,8	-17,5	0,0	83,3	12,2	23,8						
28	14,65	210	-13,5	NO	4,4	45,8	-28,3	0,0	93,3	13,0	23,8						

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 10 - Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							-----	kg/cmq	-----									
29	14,65	211	-18,3	NO	0,6	10,7	-15,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-14,0	SI	0,4	4,2	-16,6	0,0	83,3	12,2	23,8	7,7	49,5	-32,9	14,7	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-17,6	NO	0,3	3,2	-12,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,2	NO	0,3	2,8	-13,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-19,5	NO	0,4	4,8	-13,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-18,6	NO	2,0	11,8	-25,4	0,0	83,3	12,2	29,8	2,8	4,3	-6,8	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-11,0	NO	1,2	19,5	-27,3	0,0	83,3	12,2	23,8	8,5	36,0	-22,4	6,2	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-10,9	NO	1,8	12,0	-19,0	0,0	83,3	12,2	29,8	5,3	33,2	-22,6	6,4	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	18,9	-21,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	26,2	-17,5	8,5	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	15,6	-17,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	6,2	-4,1	0,0	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	29,5	-32,8	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	7,7	-2,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	9,7	-6,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	7,9	-5,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	8,5	-5,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	6,9	-7,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	2,0	-1,3	0,0	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	20,1	-13,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	12,8	-8,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	3,1	-2,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	8,1	-5,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	4,3	-4,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-5,3	NO	1,0	5,7	-5,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-8,0	NO	1,4	4,9	-10,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	4,5	-3,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	20,1	-13,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-4,6	NO	0,6	1,4	-5,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-6,0	NO	0,1	12,7	-10,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	22,9	-25,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	12,9	-8,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	31,4	-21,0	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	7,5	-5,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	SI	0,0	0,6	-0,6	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	33,7	-22,5	13,5	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	3,3	-2,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	2,6	-1,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	4,9	-3,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	6,2	-6,9	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	5,1	-1,8	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	13,8	-15,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	23,4	-15,6	6,7	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	10,1	-11,2	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	20,5	-13,7	4,7	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	10,2	-6,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	13,2	-8,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	5,7	-3,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	2,8	-1,9	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 11 - Prop.Modolo:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq								kg/cmq			
1	3,75	2	-75,4	NO	2,2	15,2	-75,0	0,0	93,3	13,0	35,8	3,0	22,1	-50,3	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-62,7	NO	1,0	9,3	-61,6	0,0	93,3	13,0	23,8	1,2	9,3	-40,1	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-92,6	SI	2,5	34,0	-98,8	0,0	93,3	13,0	35,8	2,2	1,2	-31,8	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-108,2	NO	0,2	1,9	-62,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-104,3	NO	0,3	5,1	-60,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-100,5	NO	0,2	2,8	-58,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-53,9	NO	0,3	2,2	-52,2	0,0	93,3	13,0	23,8	2,1	15,2	-35,8	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-102,7	NO	0,7	11,1	-60,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-90,9	NO	0,9	2,0	-52,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-58,0	NO	1,6	10,1	-42,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-52,8	NO	3,1	29,3	-36,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-33,2	NO	0,7	5,7	-32,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-26,9	NO	2,6	27,1	-24,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-23,4	NO	1,5	10,3	-25,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-98,1	NO	0,1	3,1	-56,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-52,7	NO	0,8	12,0	-31,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-51,7	NO	1,6	10,8	-51,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-57,3	NO	2,2	0,8	-33,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-95,9	SI	2,4	16,6	-94,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-108,1	NO	2,0	11,0	-63,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-81,6	NO	1,5	16,6	-48,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-105,4	NO	0,0	1,7	-61,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-81,8	NO	2,6	18,0	-81,8	0,0	93,3	13,0	23,8	4,6	30,0	-56,0	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-101,2	NO	0,9	14,4	-59,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-108,4	NO	0,9	14,7	-63,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-110,5	NO	1,0	16,5	-65,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-84,7	NO	1,0	20,6	-86,1	0,0	93,3	13,0	29,8	0,8	13,1	-29,7	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-82,2	NO	3,4	27,7	-85,9	0,0	93,3	13,0	23,8	4,0	20,9	-53,8	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-79,5	NO	0,2	2,1	-76,8	0,0	93,3	13,0	29,8	6,7	46,0	-60,1	1,2	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-54,4	NO	2,5	18,4	-56,7	0,0	93,3	13,0	35,8	2,7	20,8	-37,7	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-45,6	NO	0,9	7,8	-45,0	0,0	93,3	13,0	23,8	0,9	8,0	-29,3	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-67,3	NO	3,1	36,6	-78,4	0,0	93,3	13,0	35,8	2,5	4,2	-23,1	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-78,7	NO	0,4	5,0	-45,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-75,9	NO	0,6	8,2	-44,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-72,9	NO	0,5	6,4	-42,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-38,7	NO	0,9	6,1	-38,1	0,0	93,3	13,0	23,8	2,3	14,4	-26,5	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-74,5	NO	0,9	13,9	-44,5	0,0	93,3	13,0	23,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 11 - Prop.Modolo: +Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
9	7,60	99	-65,8	NO	1,0	4,5	-38,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-43,0	NO	2,3	13,4	-33,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-38,6	NO	4,3	40,3	-34,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-25,3	NO	0,7	4,9	-25,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-20,0	NO	3,8	40,8	-28,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-18,1	NO	2,1	14,2	-23,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-70,3	NO	0,1	1,7	-40,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-39,1	NO	1,0	15,2	-25,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-41,1	NO	2,1	14,4	-43,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-45,5	NO	3,1	1,2	-26,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-69,1	NO	2,8	20,6	-71,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-79,4	NO	2,8	17,3	-47,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-61,1	NO	1,8	21,0	-38,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-76,8	NO	0,1	0,4	-44,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-59,6	NO	3,2	23,0	-63,3	0,0	93,3	13,0	23,8	5,2	34,6	-45,1	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-73,7	NO	1,2	18,8	-45,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-79,0	NO	1,2	19,8	-48,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-80,5	NO	1,3	21,2	-49,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-61,2	NO	1,0	19,0	-63,8	0,0	93,3	13,0	29,8	0,3	16,3	-22,3	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-60,6	NO	4,2	33,3	-69,8	0,0	93,3	13,0	23,8	4,3	24,3	-41,9	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-57,8	NO	0,0	0,2	-55,8	0,0	93,3	13,0	29,8	7,9	51,7	-51,2	5,9	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-33,6	NO	2,3	18,6	-44,7	0,0	83,3	12,2	35,8	2,7	19,4	-27,0	0,0	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-28,5	NO	0,8	6,5	-32,9	0,0	83,3	12,2	23,8	1,1	7,9	-20,0	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-42,5	NO	2,9	37,1	-68,4	0,0	83,3	12,2	35,8	2,3	5,6	-15,5	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-49,3	NO	0,4	7,0	-33,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-47,5	NO	0,5	9,9	-32,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-45,7	NO	0,5	8,6	-31,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-23,8	NO	0,8	8,4	-28,9	0,0	83,3	12,2	23,8	2,4	14,9	-19,5	0,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-46,6	NO	0,7	14,1	-33,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-41,5	NO	0,7	4,0	-27,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-28,3	NO	2,1	14,5	-27,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-25,7	NO	4,2	45,6	-37,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-17,5	NO	0,7	4,8	-20,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-13,4	NO	3,7	48,3	-30,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-13,8	NO	2,0	16,0	-21,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-42,7	NO	0,0	1,3	-24,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-25,7	NO	0,9	15,7	-21,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-30,2	NO	2,0	16,0	-39,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-33,7	NO	3,0	1,8	-19,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-42,3	NO	2,5	21,2	-54,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-50,6	NO	2,6	20,2	-37,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-40,4	NO	1,5	21,6	-28,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-48,1	NO	0,1	1,2	-27,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-37,0	NO	3,1	25,0	-52,4	0,0	83,3	12,2	23,8	4,8	35,5	-36,3	2,6	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-46,2	NO	1,0	20,3	-35,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-49,5	NO	1,1	21,4	-37,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-50,5	NO	1,2	22,8	-39,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-38,2	NO	1,3	18,8	-50,0	0,0	83,3	12,2	29,8	0,4	17,8	-16,3	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-38,3	NO	4,1	35,1	-61,8	0,0	83,3	12,2	23,8	3,9	24,9	-31,7	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-36,0	SI	0,1	0,6	-40,0	0,0	83,3	12,2	29,8	7,3	55,7	-46,4	13,5	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-13,1	NO	2,3	17,6	-25,8	0,0	83,3	12,2	35,8	2,8	19,2	-16,1	0,0	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-11,4	NO	1,0	6,6	-15,2	0,0	83,3	12,2	23,8	1,3	8,7	-10,0	0,0	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-17,8	NO	2,9	36,3	-48,3	0,0	83,3	12,2	35,8	2,7	6,0	-6,7	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-20,2	NO	0,3	7,2	-14,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-19,4	NO	0,6	9,9	-15,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-18,7	NO	0,5	8,9	-14,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-9,0	NO	1,7	9,5	-15,0	0,0	83,3	12,2	23,8	3,0	16,3	-12,4	0,0	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-18,9	NO	1,1	13,9	-17,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-18,4	NO	0,3	1,5	-12,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-12,9	NO	3,3	15,2	-16,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-12,9	NO	4,7	46,3	-32,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-8,0	NO	1,1	6,0	-11,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-6,0	NO	3,8	49,5	-32,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-9,4	NO	2,0	15,3	-20,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-16,6	NO	0,4	1,9	-11,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-11,7	NO	1,3	15,6	-14,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-19,4	NO	1,7	14,9	-28,9	0,0	83,3	12,2	23,8							

C.D.S.

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 11 - Prop.Modolo: +Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	7,3	-4,9	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	9,6	-6,4	0,0	83,3	12,2	8,9
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	6,5	-4,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	9,4	-10,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	11,6	-7,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	1,9	-1,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	11,3	-9,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	33,6	-22,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	4,3	-4,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-1,2	NO	1,6	43,2	-28,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-5,5	NO	1,1	13,2	-16,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	3,8	-2,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	12,3	-8,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-9,6	NO	2,7	14,6	-19,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-10,5	NO	3,0	3,0	-7,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	14,6	-16,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	10,8	-7,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	14,9	-9,9	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	0,5	-0,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	15,9	-17,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	17,7	-11,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	17,6	-11,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	19,3	-12,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	11,6	-12,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	26,1	-29,0	5,2	83,3	12,2	23,8							
36	18,10	264	0,0	SI	0,0	2,0	-2,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	10,5	-7,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	9,1	-6,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	25,8	-17,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	25,9	-17,3	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 12 - Prop.Mod0:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo -----	SgmTr kg/cmq	RcLim 	RtLim 	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo -----	SgmTr kg/cmq	RcLim 	RtLim 	DeltRt
1	3,75	2	-92,0	NO	1,9	13,3	-90,2	0,0	93,3	13,0	35,8	7,0	49,4	-68,2	1,4	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-100,4	SI	4,5	27,5	-101,9	0,0	93,3	13,0	23,8	0,4	12,2	-64,0	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-72,6	NO	4,0	28,9	-77,6	0,0	93,3	13,0	35,8	0,4	14,4	-25,8	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-116,0	NO	1,1	17,5	-68,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-111,4	NO	1,0	15,0	-65,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-106,5	NO	0,9	14,0	-62,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-71,1	NO	2,4	17,2	-71,5	0,0	93,3	13,0	23,8	2,1	16,4	-46,5	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-109,2	NO	0,7	10,8	-63,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-106,2	NO	1,2	3,3	-61,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-82,8	NO	1,7	3,7	-60,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-105,1	NO	1,9	9,3	-61,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-85,6	NO	0,7	5,6	-82,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-52,7	NO	2,3	21,8	-34,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-61,8	NO	1,8	12,1	-61,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-50,0	NO	0,1	2,4	-29,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-108,8	NO	0,9	12,5	-63,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	0,1	NO	1,6	11,0	-9,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-45,8	NO	2,7	10,4	-27,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-36,0	NO	2,6	17,9	-40,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-55,5	NO	3,3	31,6	-39,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-56,8	NO	2,3	21,2	-36,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-99,5	NO	0,0	1,3	-57,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-64,1	NO	0,8	5,4	-62,2	0,0	93,3	13,0	23,8	5,1	32,2	-46,5	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-93,9	NO	0,3	4,6	-54,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-101,1	NO	0,4	6,4	-58,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-102,6	NO	0,2	2,4	-59,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-106,4	SI	0,9	23,6	-107,3	0,0	93,3	13,0	29,8	3,3	0,0	-36,5	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-45,5	NO	0,0	12,0	-46,8	0,0	93,3	13,0	23,8	6,4	21,2	-31,4	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-63,5	NO	0,0	1,0	-61,3	0,0	93,3	13,0	29,8	3,3	23,5	-43,6	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-67,0	NO	2,2	16,2	-67,4	0,0	93,3	13,0	35,8	8,4	57,1	-58,2	7,2	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-73,0	NO	5,7	33,5	-79,6	0,0	93,3	13,0	23,8	1,1	11,2	-46,8	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-53,4	NO	4,9	31,1	-61,9	0,0	93,3	13,0	35,8	1,1	17,8	-20,0	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-84,5	NO	1,4	21,1	-51,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-81,2	NO	1,3	20,1	-49,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-77,6	NO	1,2	18,3	-47,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-51,8	NO	3,1	21,9	-56,0	0,0	93,3	13,0	23,8	2,3	15,6	-34,6	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-79,6	NO	0,8	13,5	-47,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-77,6	NO	1,4	6,8	-45,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-62,0	NO	2,5	6,3	-45,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-77,1	NO	2,5	15,0	-45,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-62,0	NO	0,7	4,8	-60,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-42,4	NO	3,2	28,8	-31,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-48,8	NO	2,5	16,5	-50,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-36,8	NO	0,0	1,0	-21,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-77,8	NO	1,1	15,7	-46,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	0,1	NO	2,2	14,8	-12,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-34,5	NO	3,9	16,5	-22,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-27,6	NO	3,0	22,4	-36,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-41,3	NO	4,5	42,7	-37,2	0,0	93,3	13,0	23,8							

Studio Tecnico ing. Valentina FASANO
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2025 - Lic. Nro: 35938

C.D.S.

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 12 - Prop.Mod.: -Fy-0.3°Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3rd Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
												----- kg/cmq -----						
28	7,60	118	-42,0	NO	3,1	28,6	-31,3	0,0	93,3	13,0	29,8	5,9	37,4	-39,0	1,1	93,3	13,0	8,9
29	7,60	119	-72,1	NO	0,1	0,9	-41,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-46,0	NO	1,5	10,4	-46,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
31	7,60	121	-68,1	NO	0,7	8,9	-40,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-73,4	NO	0,7	9,8	-43,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-74,6	NO	0,4	5,8	-43,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-76,4	NO	1,3	21,7	-78,7	0,0	93,3	13,0	29,8	3,8	2,6	-26,2	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-33,8	NO	0,5	10,7	-35,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
36	7,60	126	-45,6	NO	0,3	1,7	-44,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
1	11,10	137	-41,7	SI	2,0	16,5	-51,4	0,0	83,3	12,2	35,8	7,8	59,9	-51,3	14,5	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-45,0	NO	5,3	35,6	-66,9	0,0	83,3	12,2	23,8	0,8	11,1	-31,5	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-34,6	NO	4,6	31,6	-54,9	0,0	83,3	12,2	35,8							
4	11,10	140	-53,0	NO	1,2	24,1	-41,0	0,0	83,3	12,2	29,8	1,0	19,5	-15,5	0,0	83,3	12,2	8,9
5	11,10	141	-51,0	NO	1,1	21,8	-38,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-48,7	NO	1,0	19,8	-36,8	0,0	83,3	12,2	29,8	2,4	16,2	-25,0	0,0	83,3	12,2	8,9
7	11,10	143	-32,3	NO	3,0	23,9	-47,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
8	11,10	144	-49,9	NO	0,7	13,6	-35,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-49,2	NO	1,2	6,9	-33,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-40,8	NO	2,2	7,8	-34,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-49,0	NO	2,4	17,5	-35,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-38,2	NO	0,7	4,8	-42,9	0,0	83,3	12,2	29,8	5,4	38,5	-33,4	5,6	83,3	12,2	8,9
15	11,10	151	-31,7	NO	2,9	31,4	-28,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-35,5	NO	2,4	18,7	-40,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-24,1	NO	0,0	0,7	-14,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-47,0	NO	0,9	16,1	-34,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-1,0	NO	2,0	16,2	-16,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-23,5	NO	3,9	20,2	-18,4	0,0	93,3	13,0	23,8	3,4	4,2	-17,0	0,0	83,3	12,2	8,9
23	11,10	159	-19,0	NO	2,7	23,0	-35,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-27,9	NO	4,2	47,1	-39,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-28,1	NO	2,9	31,0	-26,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-45,1	NO	0,1	1,7	-26,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-28,2	NO	1,4	13,1	-36,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
31	11,10	167	-42,6	NO	0,6	11,4	-30,1	0,0	83,3	12,2	29,8	2,8	17,4	-14,8	0,0	83,3	12,2	8,9
32	11,10	168	-45,9	NO	0,6	11,7	-32,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-46,7	NO	0,5	7,8	-31,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-46,9	NO	0,9	21,3	-60,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
35	11,10	171	-22,1	NO	0,4	9,2	-28,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
36	11,10	172	-28,1	NO	0,1	2,4	-31,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
1	14,65	183	-16,7	SI	2,0	15,7	-27,1	0,0	83,3	12,2	35,8	9,2	59,8	-39,7	19,7	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-17,6	NO	6,1	36,3	-44,7	1,3	83,3	12,2	23,8	0,2	11,6	-15,5	0,0	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-15,3	NO	4,5	31,6	-39,7	0,0	83,3	12,2	35,8							
4	14,65	186	-21,8	NO	1,8	24,5	-24,1	0,0	83,3	12,2	29,8	0,6	19,6	-10,2	0,0	83,3	12,2	8,9
5	14,65	187	-20,9	NO	1,6	22,4	-22,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-20,1	NO	1,6	20,6	-21,0	0,0	83,3	12,2	29,8	2,8	17,4	-14,8	0,0	83,3	12,2	8,9
7	14,65	189	-12,6	NO	3,3	24,4	-31,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
8	14,65	190	-20,4	NO	1,0	13,4	-17,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-21,6	NO	0,8	4,7	-14,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-19,0	NO	2,8	8,2	-17,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-21,5	NO	2,4	17,2	-19,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-14,7	NO	1,1	6,0	-18,0	0,0	83,3	12,2	29,8	6,1	37,6	-24,9	8,7	83,3	12,2	8,9
15	14,65	197	-20,8	NO	2,6	28,7	-25,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-22,5	NO	2,1	17,6	-33,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-10,8	NO	0,4	1,7	-7,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-18,0	NO	1,3	15,7	-17,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-1,6	NO	1,9	15,1	-15,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-12,2	NO	3,9	22,8	-15,0	0,0	93,3	13,0	23,8	3,5	4,8	-6,8	0,0	83,3	12,2	8,9
23	14,65	205	-8,9	NO	3,2	22,7	-27,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-14,1	NO	4,5	46,6	-33,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-13,7	NO	3,0	29,8	-20,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-18,3	NO	0,1	1,1	-12,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-10,8	NO	2,3	14,0	-20,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
31	14,65	213	-17,2	NO	0,7	11,5	-15,0	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	10,3	-6,8	0,0	83,3	12,2	8,9
32	14,65	214	-18,6	NO	0,7	11,6	-15,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-19,0	NO	0,4	8,0	-14,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-18,6	NO	0,7	21,0	-35,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
35	14,65	217	-9,4	NO	0,0	8,5	-16,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
36	14,65	218	-10,7	NO	0,4	2,0	-12,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
1	18,10	229	0,0	SI	0,0	9,0	-10,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	41,5	-27,7	18,7	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	26,4	-29,3	5,5	83,3	12,2	23,8	0,0	5,2	-3,4	0,0	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	20,3	-22,6	0,0	83,3	12,2	35,8							
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	20,0	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	17,3	-6,3	0,0	83,3	12,2	8,9
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	18,0	-12,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	17,4	-11,6	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	10,3	-6,8	0,0	83,3	12,2	8,9
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	15,3	-17,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	11,3	-7,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	0,2	-0,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	5,0	-4,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	9,4	-6,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	4,3	-4,8	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	10,3	-6,8	0,0	83,3	12,2	8,9
15	18,10	243	-10,6	NO	2,9	26,4	-19,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-10,4	NO	3,0	17,3	-22,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	2,6	-1,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	13,1	-8,7	0,0	83,3	12,2	23,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 12 - Prop.Modolo:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
21	18,10	249	-2,5	NO	1,0	12,8	-14,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-3,8	NO	1,9	18,2	-12,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	15,7	-17,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	33,2	-22,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	21,6	-14,4	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	0,4	-0,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	12,5	-13,9	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	25,0	-16,7	7,8	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	8,6	-5,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	8,7	-5,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	5,1	-3,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	13,1	-14,5	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	2,4	-0,9	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	5,6	-6,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	15,5	-10,3	1,4	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	3,3	-3,7	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	10,5	-7,0	0,0	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	25,5	-17,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	28,4	-18,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	8,8	-5,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	12,9	-8,6	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 13 - Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-69,5	NO	1,3	8,4	-67,8	0,0	93,3	13,0	35,8	5,4	37,9	-51,8	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-61,4	NO	1,2	24,4	-66,8	0,0	93,3	13,0	23,8	9,0	35,1	-44,6	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-109,0	SI	2,2	15,5	-106,8	0,0	93,3	13,0	35,8	2,8	9,5	-37,5	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-109,4	NO	0,6	10,0	-63,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-108,7	NO	0,5	7,6	-63,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-99,6	NO	0,5	8,0	-58,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-84,1	NO	1,4	10,2	-82,1	0,0	93,3	13,0	23,8	7,2	46,1	-62,4	0,6	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-100,8	NO	0,7	7,7	-58,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-54,6	NO	4,4	39,5	-41,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-93,8	NO	0,6	0,3	-68,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-92,6	NO	0,4	2,6	-53,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-80,7	NO	4,1	28,6	-84,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-65,2	NO	0,6	5,6	-38,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-51,2	NO	0,5	3,7	-49,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-74,7	NO	1,5	21,9	-46,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-75,4	NO	0,7	7,8	-44,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-48,6	NO	0,3	2,5	-47,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-53,7	NO	0,8	6,7	-31,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-49,3	NO	0,9	5,9	-48,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-76,2	NO	1,2	14,8	-45,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-113,1	NO	3,6	23,5	-67,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-107,4	NO	1,4	20,5	-64,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-51,7	NO	0,8	5,1	-50,3	0,0	93,3	13,0	23,8	0,5	0,3	-32,5	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-102,1	NO	0,2	3,2	-59,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-104,1	NO	0,1	1,9	-60,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-109,2	NO	0,3	4,7	-63,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-68,6	NO	5,7	38,8	-79,2	0,0	93,3	13,0	29,8	0,2	3,6	-23,6	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-83,1	NO	3,2	12,8	-81,3	0,0	93,3	13,0	23,8	3,7	4,5	-52,2	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-85,6	NO	3,7	25,4	-87,7	0,0	93,3	13,0	29,8	4,3	30,8	-58,6	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-50,6	NO	1,6	13,1	-51,2	0,0	93,3	13,0	35,8	6,0	41,2	-43,2	2,4	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-46,5	NO	1,4	27,0	-55,9	0,0	93,3	13,0	23,8	9,7	41,7	-39,5	1,3	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-77,4	NO	2,6	11,9	-75,9	0,0	93,3	13,0	35,8	2,8	10,1	-26,8	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-79,8	NO	0,7	10,6	-47,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-79,1	NO	0,6	9,3	-46,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-72,6	NO	0,5	9,2	-42,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-60,6	NO	1,6	11,6	-60,1	0,0	93,3	13,0	23,8	7,9	53,2	-53,3	6,3	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-73,2	NO	0,8	12,3	-43,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-43,0	NO	5,1	51,3	-42,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-66,6	NO	0,8	0,1	-48,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-68,2	NO	0,6	2,1	-39,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-58,3	NO	4,7	35,0	-68,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-49,6	NO	0,6	5,5	-29,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-40,5	NO	0,6	4,5	-39,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-54,6	NO	1,7	26,5	-37,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-54,2	NO	0,7	11,5	-32,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-36,6	NO	0,4	3,0	-35,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-41,9	NO	1,1	10,3	-25,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-37,1	NO	1,1	9,4	-37,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-56,2	NO	1,5	18,3	-35,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-80,2	NO	4,0	31,7	-51,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-78,0	NO	1,6	24,8	-48,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-37,7	NO	0,7	5,2	-36,9	0,0	93,3	13,0	23,8	0,5	4,1	-23,9	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-74,1	NO	0,1	2,9	-43,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-75,7	NO	0,1	2,3	-43,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-79,2	NO	0,2	4,6	-46,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-51,2	NO	6,8	43,6	-68,1	0,0	93,3	13,0	29,8	0,0	3,1	-17,6	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-59,4	NO	3,7	14,0	-59,0	0,0	93,3	13,0	23,8	4,5	8,8	-37,5	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-61,7	NO	4,2	30,6	-69,1	0,0	93,3	13,0	29,8	4,5	31,6	-45,3	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-31,6	NO	1,1	12,7	-39,3	0,0	83,3	12,2	35,8	5,6	41,9	-36,9	6,9	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-30,6	NO	1,5	26,6	-49,6	0,0	83,3	12,2	23,8	7,9	41,5	-34,8	5,5	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-47,2	NO	1,7	11,6	-54,6	0,0	83,3	12,2	35,8	2,4	10,0	-17,6	0,0	83,3	12,2	8,9

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 13 - Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
4	11,10	140	-50,2	NO	0,5	11,4	-35,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-49,6	NO	0,5	9,4	-34,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-45,7	NO	0,4	9,3	-31,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-37,3	NO	1,6	11,9	-44,5	0,0	83,3	12,2	23,8	6,8	52,6	-45,4	11,6	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-45,9	NO	0,6	12,6	-32,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-30,5	NO	4,1	50,3	-42,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-40,6	NO	0,7	0,1	-33,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-44,0	NO	0,5	1,7	-29,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-36,1	NO	4,0	34,7	-59,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-34,5	NO	0,5	4,6	-20,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-29,8	NO	0,6	4,8	-29,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-34,5	NO	1,4	26,5	-27,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-33,5	NO	0,5	11,0	-24,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-25,6	NO	0,3	3,0	-28,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-30,0	NO	1,1	12,4	-19,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-24,2	NO	0,7	8,6	-29,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-36,6	NO	1,5	19,5	-29,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-48,9	NO	3,0	29,5	-35,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-48,8	NO	1,3	24,6	-33,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-23,5	NO	0,8	5,0	-27,0	0,0	83,3	12,2	23,8	0,3	2,3	-15,8	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-46,3	NO	0,1	2,3	-30,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-47,4	NO	0,1	2,1	-31,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-49,5	NO	0,2	4,1	-33,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-33,5	NO	5,9	44,3	-65,2	0,0	83,3	12,2	29,8	0,3	2,9	-12,2	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-36,1	NO	3,3	14,5	-43,6	0,0	83,3	12,2	23,8	3,1	8,5	-24,6	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-38,0	NO	3,6	30,5	-57,7	0,0	83,3	12,2	29,8	4,3	32,8	-35,5	1,2	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-12,4	NO	1,4	10,4	-19,0	0,0	83,3	12,2	35,8	6,6	41,8	-28,0	10,8	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-13,2	NO	2,4	25,9	-34,5	0,0	83,3	12,2	23,8	7,8	38,7	-25,4	7,7	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-18,8	NO	1,3	12,9	-27,0	0,0	83,3	12,2	35,8	2,1	9,5	-7,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-20,6	NO	0,9	11,5	-16,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,3	NO	0,7	9,7	-15,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-18,7	NO	0,8	9,6	-14,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-14,7	SI	1,5	11,7	-22,2	0,0	83,3	12,2	23,8	7,5	49,0	-33,0	14,3	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-18,6	NO	0,5	10,6	-15,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-15,6	NO	3,8	44,1	-32,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-16,7	NO	1,1	0,7	-13,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-19,9	NO	0,5	1,9	-13,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-14,4	NO	4,5	32,7	-40,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-20,4	NO	0,3	2,7	-13,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-19,5	NO	0,4	4,3	-22,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-14,5	NO	2,0	24,4	-20,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-13,6	NO	0,3	8,4	-11,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-15,7	NO	0,4	2,7	-17,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-18,0	NO	1,2	13,8	-14,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-10,1	NO	0,4	5,5	-13,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-17,0	NO	1,7	19,4	-18,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-20,6	NO	2,1	21,9	-18,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-19,9	NO	1,7	23,1	-22,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-8,9	NO	0,4	4,7	-11,8	0,0	83,3	12,2	23,8	0,8	1,6	-6,0	0,0	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-18,9	NO	0,3	2,6	-12,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,2	NO	0,3	2,5	-13,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-20,1	NO	0,4	4,3	-13,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-14,6	NO	5,6	42,7	-50,1	4,1	83,3	12,2	29,8	0,5	3,0	-5,5	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-13,9	NO	3,4	15,3	-23,0	0,0	83,3	12,2	23,8	3,0	5,8	-9,6	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-14,8	NO	3,6	27,7	-36,2	0,0	83,3	12,2	29,8	4,9	32,7	-24,1	5,3	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	8,6	-9,6	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	27,3	-18,2	9,3	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	18,3	-20,4	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	24,9	-16,6	7,7	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	7,0	-7,8	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	9,4	-3,4	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	9,8	-6,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	8,0	-5,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	8,4	-5,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	SI	0,0	6,0	-6,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	33,0	-22,0	13,1	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	7,1	-4,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	29,1	-19,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	0,2	-0,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	3,6	-2,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	22,4	-24,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-9,2	NO	1,2													

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 13 - Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo	Quota	Nod3d	Nsup	Coll	TaglSup	TrazAf	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup	TrazAf	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
N.ro	(m)	Nro	(t)	Nodo	(t)	(t)	----- kg/cmq -----					(t)	(t)	----- kg/cmq -----				
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	16,9	-18,8	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	20,0	-13,3	4,4	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	11,5	-7,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	13,1	-8,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	5,0	-3,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	2,8	-1,9	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 14 - Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-92,2	SI	3,9	27,1	-94,4	0,0	93,3	13,0	35,8	5,1	37,6	-64,5	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-95,5	SI	4,1	17,4	-94,0	0,0	93,3	13,0	23,8	4,6	2,9	-60,1	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-66,8	NO	6,5	39,7	-77,8	0,0	93,3	13,0	35,8	0,4	7,3	-23,2	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-114,5	NO	0,6	10,0	-66,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-108,6	NO	0,5	7,6	-63,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-106,8	NO	0,5	8,2	-62,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-55,3	NO	1,6	11,1	-54,9	0,0	93,3	13,0	23,8	0,7	1,5	-34,8	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-108,9	NO	1,5	21,1	-65,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-121,3	NO	4,0	26,0	-72,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-61,4	NO	0,8	2,8	-44,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-82,7	NO	0,0	4,9	-48,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-61,1	NO	1,1	7,0	-59,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-30,5	NO	0,3	1,2	-17,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-44,7	NO	0,5	3,7	-43,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-62,7	NO	0,7	7,7	-36,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-86,2	NO	1,6	22,9	-52,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-10,0	NO	0,3	2,6	-10,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-48,6	NO	0,8	6,8	-28,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-69,9	NO	4,1	29,3	-75,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-80,0	NO	1,0	13,6	-47,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-45,6	NO	4,8	41,6	-38,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-99,0	NO	0,7	8,2	-57,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-80,6	NO	0,7	4,5	-78,1	0,0	93,3	13,0	23,8	7,4	46,9	-60,9	1,2	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-95,1	NO	0,2	3,3	-55,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-104,2	NO	0,1	2,0	-60,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-104,3	NO	0,3	4,8	-60,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-110,1	SI	3,0	14,9	-107,6	0,0	93,3	13,0	29,8	3,4	5,2	-37,8	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-49,6	NO	0,3	19,8	-54,5	0,0	93,3	13,0	23,8	9,8	33,4	-37,1	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-62,5	NO	1,5	10,1	-61,5	0,0	93,3	13,0	29,8	4,5	30,8	-45,3	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-66,6	NO	4,4	33,7	-75,1	0,0	93,3	13,0	35,8	5,7	40,3	-51,2	0,4	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-68,1	NO	4,8	19,7	-68,8	0,0	93,3	13,0	23,8	5,5	7,7	-42,9	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-50,5	NO	7,7	45,0	-67,9	0,0	93,3	13,0	35,8	0,8	7,5	-17,6	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-83,1	NO	0,7	10,4	-48,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-79,1	NO	0,5	9,2	-46,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-77,5	NO	0,6	9,4	-45,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-40,4	NO	1,8	12,9	-41,8	0,0	93,3	13,0	23,8	0,7	5,6	-25,8	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-79,1	NO	1,7	26,9	-50,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-86,1	NO	4,4	35,3	-55,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-47,8	NO	1,0	3,2	-34,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-60,3	NO	0,3	6,4	-35,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-44,9	NO	1,3	10,7	-45,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-25,1	NO	0,2	1,9	-14,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-35,0	NO	0,6	4,4	-34,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-45,7	NO	0,8	11,3	-27,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-62,1	NO	1,9	28,6	-41,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-9,3	NO	0,4	3,0	-9,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-37,4	NO	1,1	10,6	-23,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-51,2	NO	4,7	36,2	-64,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-59,3	NO	1,1	15,9	-36,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-36,3	NO	5,7	52,9	-39,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-71,9	NO	0,9	12,7	-42,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-58,0	NO	0,6	4,5	-56,3	0,0	93,3	13,0	23,8	8,1	54,2	-52,5	7,1	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-69,3	NO	0,2	3,3	-40,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-75,8	NO	0,1	2,5	-44,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-76,1	NO	0,3	4,9	-44,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-77,8	NO	3,5	10,7	-75,8	0,0	93,3	13,0	29,8	3,5	5,1	-26,7	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-38,1	NO	0,2	21,0	-45,6	0,0	93,3	13,0	23,8	10,6	39,3	-33,7	0,8	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-45,4	NO	2,0	14,9	-47,1	0,0	93,3	13,0	29,8	4,8	31,8	-36,4	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-41,2	NO	3,8	33,3	-62,9	0,0	83,3	12,2	35,8	5,3	40,8	-41,1	4,7	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-41,0	NO	4,2	20,6	-52,0	0,0	83,3	12,2	23,8	4,0	7,1	-27,5	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-33,7	NO	6,7	45,7	-66,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,5	7,9	-12,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-52,1	NO	0,5	11,1	-36,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-49,6	NO	0,5	9,3	-34,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-48,5	NO	0,5	9,4	-33,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-25,3	NO	1,7	13,3	-33,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,1	3,6	-17,2	0,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-49,5	NO	1,3	26,8	-40,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-52,7	NO	3,4	33,0	-44,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-33,1	NO	0,7	2,8	-27,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-38,6	NO	0,4	7,5	-26,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-28,4	NO	0,8	9,8	-34,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-19,1	NO	0,0	4,6	-11,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-25,6	NO	0,6	4,7	-25,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-29,0	NO	0,6	11,0	-18,7	0,0	93,3	13,0	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 14 - Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
19	11,10	155	-38,5	NO	1,5	28,2	-34,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-8,5	NO	0,3	2,9	-10,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-26,4	NO	1,2	13,2	-18,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-32,3	NO	4,0	35,7	-57,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-38,8	NO	1,0	16,3	-29,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-26,4	NO	4,6	52,4	-36,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-45,0	NO	0,7	12,9	-27,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-35,6	SI	0,7	4,3	-40,0	0,0	83,3	12,2	23,8	6,9	53,3	-45,0	12,3	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-43,5	NO	0,1	2,8	-29,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-47,4	NO	0,1	2,3	-31,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-47,8	NO	0,2	4,5	-32,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-47,0	NO	2,4	10,6	-53,7	0,0	83,3	12,2	29,8	3,0	4,5	-17,1	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-25,5	NO	0,5	20,3	-40,4	0,0	83,3	12,2	23,8	8,6	39,1	-30,5	4,6	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-28,3	NO	1,4	14,5	-37,1	0,0	83,3	12,2	29,8	4,6	33,1	-30,7	2,9	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-16,3	NO	4,0	30,5	-39,9	0,0	83,3	12,2	35,8	6,1	40,5	-29,0	9,2	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-15,6	NO	4,6	21,6	-29,4	0,0	83,3	12,2	23,8	3,2	4,4	-10,5	0,0	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-15,2	NO	6,4	44,3	-51,4	0,0	83,3	12,2	35,8	0,2	7,9	-6,7	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-21,3	NO	0,9	11,1	-17,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,3	NO	0,7	9,6	-15,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-20,0	NO	0,8	9,7	-15,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-9,7	NO	1,6	13,1	-19,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,6	0,6	-6,5	0,0	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-20,2	NO	1,8	25,1	-23,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-22,2	NO	2,6	25,4	-24,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-16,3	NO	0,7	2,7	-13,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-17,5	NO	0,7	8,6	-13,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-11,4	NO	0,5	6,7	-15,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-11,8	NO	0,3	7,1	-10,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-16,3	NO	0,4	4,3	-19,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-12,2	NO	0,3	8,4	-10,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-15,7	NO	1,9	26,1	-22,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-6,6	NO	0,4	2,6	-8,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-15,1	NO	1,3	15,2	-13,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-13,2	NO	4,5	33,2	-40,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-18,0	NO	1,1	15,8	-17,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-13,9	NO	4,2	45,6	-28,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-18,3	NO	0,6	10,8	-15,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-13,9	SI	0,4	4,1	-16,5	0,0	83,3	12,2	23,8	7,6	49,5	-32,9	14,7	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-17,6	NO	0,3	3,2	-12,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,2	NO	0,3	2,7	-13,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-19,5	NO	0,4	4,8	-13,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-18,4	NO	1,9	11,6	-25,1	0,0	83,3	12,2	29,8	2,8	4,3	-6,7	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-11,1	NO	1,3	19,4	-27,2	0,0	83,3	12,2	23,8	8,2	36,1	-22,7	6,3	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-10,9	NO	1,7	12,1	-19,1	0,0	83,3	12,2	29,8	5,3	33,2	-22,6	6,4	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	18,7	-20,8	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	26,2	-17,5	8,5	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	15,7	-17,5	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	6,0	-4,0	0,0	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	29,5	-32,8	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	7,8	-2,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	9,7	-6,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	7,9	-5,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	8,6	-5,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	6,9	-7,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	1,6	-1,1	0,0	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	20,1	-13,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	12,3	-8,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	3,0	-2,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	8,1	-5,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	4,1	-4,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-5,4	NO	1,0	5,7	-5,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-8,0	NO	1,4	4,9	-10,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	4,4	-2,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	19,9	-13,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-4,7	NO	0,6	1,4	-5,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-6,0	NO	0,1	12,8	-10,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	22,7	-25,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	12,8	-8,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	30,9	-20,6	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	7,5	-5,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	SI	0,0	0,5	-0,6	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	33,3	-22,2	13,3	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	3,2	-2,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	2,6	-1,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	4,9	-3,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	6,2	-6,9	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	5,0	-1,8	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	13,6	-15,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	23,3	-15,5	6,6	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	9,9	-11,0	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	20,5	-13,7	4,7	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	10,2	-6,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	13,2	-8,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	5,7	-3,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	2,7	-1,8											

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 15 - Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'									DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq									
1	3,75	2	-75,4	NO	2,3	16,3	-75,3	0,0	93,3	13,0	35,8	2,9	19,8	-49,7	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-62,5	NO	0,8	7,5	-61,0	0,0	93,3	13,0	23,8	1,0	8,0	-39,8	0,0	93,3	13,0	8,9

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 15 - Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,75	6	-92,5	SI	2,6	35,3	-99,4	0,0	93,3	13,0	35,8	2,2	2,8	-31,7	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-108,1	NO	0,2	4,0	-62,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-104,3	NO	0,4	7,6	-60,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-100,4	NO	0,3	5,0	-58,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-53,5	NO	0,6	4,9	-52,0	0,0	93,3	13,0	23,8	1,9	13,8	-35,2	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-102,7	NO	0,8	12,1	-60,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-91,1	NO	1,1	4,2	-52,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-57,4	NO	1,7	11,6	-42,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-52,0	NO	3,5	34,5	-38,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-32,5	NO	0,6	4,5	-31,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-26,4	NO	2,9	32,4	-26,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-22,9	NO	1,7	12,9	-26,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-98,6	NO	0,1	2,1	-57,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-52,2	NO	0,9	13,1	-31,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-52,1	NO	1,8	13,3	-52,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-57,4	NO	2,6	0,2	-33,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-96,6	SI	2,5	18,0	-95,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-108,7	NO	2,4	15,0	-63,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-81,5	NO	1,7	19,1	-49,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-105,5	NO	0,1	0,5	-61,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-82,2	NO	2,7	19,8	-82,8	0,0	93,3	13,0	23,8	4,8	32,2	-56,9	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-101,3	NO	0,9	16,1	-60,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-108,5	NO	1,0	17,1	-64,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-110,5	NO	1,1	18,8	-65,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-84,8	NO	0,8	18,9	-85,5	0,0	93,3	13,0	29,8	0,9	14,8	-29,9	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-82,4	NO	3,5	30,2	-87,2	0,0	93,3	13,0	23,8	4,3	22,9	-54,4	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-79,5	NO	0,0	0,3	-76,8	0,0	93,3	13,0	29,8	6,8	49,5	-61,7	2,7	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-54,4	NO	2,5	19,2	-57,1	0,0	93,3	13,0	35,8	2,6	19,6	-37,3	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-45,6	NO	0,8	6,7	-44,7	0,0	93,3	13,0	23,8	0,8	7,1	-29,2	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-67,3	NO	3,1	37,3	-78,8	0,0	93,3	13,0	35,8	2,6	5,0	-23,1	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-78,6	NO	0,4	6,0	-45,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-75,8	NO	0,6	9,4	-44,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-72,9	NO	0,5	7,5	-42,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-38,7	NO	1,1	7,6	-38,4	0,0	93,3	13,0	23,8	2,2	13,3	-26,2	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-74,5	NO	0,9	14,6	-44,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-65,6	NO	1,1	6,2	-38,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-43,0	NO	2,4	14,1	-33,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-38,6	NO	4,5	43,4	-36,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-25,9	NO	0,7	4,1	-25,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-19,9	NO	4,0	43,9	-29,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-18,0	NO	2,2	15,7	-24,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-69,7	NO	0,1	1,0	-40,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-39,4	NO	1,1	16,0	-25,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-41,4	NO	2,2	15,8	-43,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-45,6	NO	3,3	0,6	-26,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-68,9	NO	2,8	21,6	-71,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-79,4	NO	2,9	19,7	-48,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-61,4	NO	2,0	22,8	-39,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-76,8	NO	0,1	1,2	-44,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-59,6	NO	3,3	24,0	-63,9	0,0	93,3	13,0	23,8	5,3	36,0	-45,7	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-73,8	NO	1,2	19,7	-45,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-79,0	NO	1,3	20,9	-48,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-80,5	NO	1,4	22,4	-49,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-61,2	NO	1,0	18,0	-63,5	0,0	93,3	13,0	29,8	0,3	17,2	-22,5	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-60,6	NO	4,3	34,6	-70,7	0,0	93,3	13,0	23,8	4,5	25,5	-42,2	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-57,8	NO	0,1	1,3	-55,9	0,0	93,3	13,0	29,8	8,0	53,3	-52,0	6,7	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-33,6	NO	2,3	18,9	-44,9	0,0	83,3	12,2	35,8	2,7	18,9	-26,8	0,0	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-28,5	NO	0,8	6,1	-32,8	0,0	83,3	12,2	23,8	1,1	7,6	-20,0	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-42,4	NO	2,9	37,4	-68,6	0,0	83,3	12,2	35,8	2,3	5,9	-15,5	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-49,3	NO	0,4	7,5	-33,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-47,6	NO	0,5	10,4	-33,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-45,6	NO	0,5	9,1	-31,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-23,9	NO	0,8	8,9	-29,3	0,0	83,3	12,2	23,8	2,4	14,6	-19,3	0,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-46,5	NO	0,7	14,4	-33,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-41,3	NO	0,7	4,6	-27,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-28,5	NO	2,1	14,8	-27,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-26,0	NO	4,2	46,6	-38,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-18,2	NO	0,7	4,5	-21,1	0,0	83,3	12,2								

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 15 - Prop.Massa: +Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
35	11,10	171	-38,2	NO	4,0	35,5	-62,2	0,0	83,3	12,2	23,8	3,8	25,3	-31,9	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-36,0	SI	0,1	1,0	-40,0	0,0	83,3	12,2	29,8	7,2	56,2	-46,8	13,9	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-13,1	NO	2,2	17,5	-25,8	0,0	83,3	12,2	35,8	2,8	19,2	-16,1	0,0	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-11,4	NO	1,0	6,6	-15,2	0,0	83,3	12,2	23,8	1,4	8,8	-10,0	0,0	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-17,8	NO	2,9	36,3	-48,3	0,0	83,3	12,2	35,8	2,7	6,0	-6,7	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-20,2	NO	0,3	7,2	-14,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-19,4	NO	0,6	9,8	-15,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-18,7	NO	0,5	8,8	-14,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-9,0	NO	1,6	9,4	-15,0	0,0	83,3	12,2	23,8	3,0	16,4	-12,4	0,0	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-18,9	NO	1,1	13,9	-16,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-18,3	NO	0,2	1,2	-12,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-13,0	NO	3,3	15,2	-16,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-13,0	NO	4,6	46,1	-32,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-8,4	NO	1,1	6,0	-11,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-6,0	NO	3,8	49,4	-32,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-9,4	NO	2,0	15,1	-20,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-16,3	NO	0,5	2,0	-10,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-11,9	NO	1,2	15,5	-14,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-19,4	NO	1,7	14,8	-28,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-21,8	NO	2,6	2,5	-12,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-15,9	NO	3,0	20,8	-30,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-22,0	NO	2,6	19,7	-20,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-19,1	NO	1,4	19,3	-17,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-19,6	NO	0,1	0,6	-13,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-14,6	NO	3,4	25,4	-33,8	0,0	83,3	12,2	23,8	5,3	34,5	-24,9	6,3	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-18,9	NO	1,6	21,1	-20,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-20,1	NO	1,6	21,9	-21,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-20,6	NO	1,6	23,2	-22,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-15,7	NO	1,3	19,1	-30,3	0,0	83,3	12,2	29,8	0,1	18,0	-10,0	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-15,6	NO	4,8	35,1	-43,4	2,2	83,3	12,2	23,8	3,7	23,9	-19,7	0,3	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-14,2	SI	0,1	0,1	-15,7	0,0	83,3	12,2	29,8	8,8	55,8	-36,4	18,0	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	9,9	-11,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	9,3	-6,2	0,0	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	4,6	-5,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	3,7	-2,5	0,0	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	23,9	-26,6	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	3,4	-1,2	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	4,4	-3,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	7,2	-4,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	6,4	-4,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	9,3	-10,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	9,8	-6,5	0,0	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	11,5	-7,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	2,2	-1,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	11,3	-9,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	33,3	-22,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	4,4	-4,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-1,2	NO	1,6	43,0	-28,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-5,5	NO	1,1	13,1	-16,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	3,9	-2,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	12,2	-8,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-9,6	NO	2,7	14,4	-19,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-10,5	NO	3,0	3,1	-7,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	14,4	-16,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	10,6	-7,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	14,4	-9,6	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	0,7	-0,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	15,9	-17,6	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	22,6	-15,1	6,2	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	17,7	-11,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	17,5	-11,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	19,2	-12,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	11,8	-13,1	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	15,8	-5,8	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	25,9	-28,8	5,0	83,3	12,2	23,8	0,0	14,5	-9,7	0,7	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	SI	0,0	1,8	-2,0	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	38,4	-25,6	16,7	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	10,5	-7,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	9,1	-6,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	25,8	-17,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	25,9	-17,3	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 16 - Prop.Massa: -Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO			Nsup (t)	Coll Nodo	DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro			TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-92,5	NO	2,0	13,9	-90,8	0,0	93,3	13,0	35,8	7,3	54,1	-70,5	3,4	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-101,5	SI	5,0	30,1	-103,7	0,0	93,3	13,0	23,8	0,9	11,9	-64,6	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-71,9	NO	4,4	28,4	-76,5	0,0	93,3	13,0	35,8	0,6	16,8	-25,9	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-116,2	NO	1,2	20,2	-69,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-111,5	NO	1,0	17,5	-66,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-106,6	NO	0,9	15,7	-63,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-71,2	NO	2,6	18,8	-72,2	0,0	93,3	13,0	23,8	1,9	15,3	-46,3	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-109,4	NO	0,8	11,7	-64,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-107,1	NO	1,4	5,7	-62,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-83,1	NO	2,0	5,7	-60,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-105,8	NO	2,2	13,2	-62,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-86,1	NO	0,6	4,4	-83,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-53,0	NO	2,8	28,2	-36,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-62,5	NO	2,0	15,0	-62,9	0,0	93,3	13,0	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 16 - Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo ----- kg/cmq -----	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo ----- kg/cmq -----	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
18	3,75	36	-49,3	NO	0,0	1,2	-28,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-110,1	NO	1,0	13,9	-64,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	1,5	NO	1,9	14,2	-11,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-45,6	NO	3,1	11,4	-27,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-35,0	NO	2,8	19,7	-40,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-54,3	NO	3,9	38,3	-41,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-55,8	NO	2,7	24,7	-36,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-99,4	NO	0,1	0,1	-57,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-63,9	NO	1,1	9,1	-62,7	0,0	93,3	13,0	23,8	5,4	35,2	-47,6	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-93,7	NO	0,4	7,5	-54,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-101,0	NO	0,5	9,5	-59,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-102,4	NO	0,3	4,8	-59,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-107,2	SI	1,4	22,9	-107,6	0,0	93,3	13,0	29,8	3,5	1,3	-36,8	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-44,5	NO	0,4	11,0	-45,4	0,0	93,3	13,0	23,8	7,1	23,4	-31,4	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-63,0	NO	0,2	1,1	-60,8	0,0	93,3	13,0	29,8	3,2	21,4	-42,7	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-67,1	NO	2,2	16,8	-67,8	0,0	93,3	13,0	35,8	8,6	59,5	-59,5	8,3	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-73,1	NO	5,9	35,0	-80,4	0,0	93,3	13,0	23,8	1,3	10,6	-46,7	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-53,5	NO	5,1	31,2	-62,0	0,0	93,3	13,0	35,8	1,3	19,0	-20,2	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-84,5	NO	1,5	22,5	-51,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-81,2	NO	1,3	21,5	-49,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-77,6	NO	1,2	19,2	-47,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-51,9	NO	3,2	22,9	-56,6	0,0	93,3	13,0	23,8	2,2	14,7	-34,4	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-79,7	NO	0,9	14,2	-47,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-77,7	NO	1,6	8,8	-45,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-62,3	NO	2,6	7,3	-45,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-77,2	NO	2,7	17,4	-46,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-61,9	NO	0,6	3,9	-60,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-42,8	NO	3,4	32,7	-33,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-49,0	NO	2,6	18,2	-51,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-36,9	NO	0,0	0,1	-21,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-77,4	NO	1,1	16,7	-46,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	0,5	NO	2,3	16,5	-13,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-34,3	NO	4,2	17,2	-22,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-28,0	NO	3,1	23,7	-37,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-41,2	NO	4,7	46,7	-39,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-41,8	NO	3,3	31,2	-32,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-72,0	NO	0,1	1,9	-41,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-45,9	NO	1,7	12,7	-46,7	0,0	93,3	13,0	23,8	6,0	39,3	-39,8	2,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-68,0	NO	0,7	10,6	-40,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-73,4	NO	0,7	11,5	-43,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-74,5	NO	0,5	7,1	-43,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-76,3	NO	1,6	20,9	-78,2	0,0	93,3	13,0	29,8	4,0	3,3	-26,2	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-33,8	NO	0,7	10,1	-35,0	0,0	93,3	13,0	23,8	7,6	26,6	-26,6	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-45,5	NO	0,4	3,1	-44,1	0,0	93,3	13,0	29,8	3,0	20,5	-32,4	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-41,7	SI	2,0	16,8	-51,6	0,0	83,3	12,2	35,8	7,8	60,9	-52,0	15,2	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-44,7	NO	5,3	36,3	-67,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,8	10,8	-31,2	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-35,0	NO	4,6	31,8	-55,4	0,0	83,3	12,2	35,8	0,9	20,1	-15,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-53,0	NO	1,2	24,8	-41,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-51,0	NO	1,1	22,4	-39,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-48,7	NO	1,0	20,3	-37,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-32,4	NO	3,0	24,4	-47,8	0,0	83,3	12,2	23,8	2,4	15,8	-24,8	0,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-50,0	NO	0,7	14,0	-35,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-49,0	NO	1,2	7,8	-33,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-41,1	NO	2,2	8,3	-35,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-48,9	NO	2,4	18,6	-35,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-37,9	NO	0,7	4,4	-42,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-32,0	NO	3,0	33,1	-29,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-35,6	NO	2,4	19,4	-41,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-24,4	NO	0,0	0,4	-14,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-46,3	NO	0,9	16,5	-34,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-1,0	NO	2,0	16,9	-17,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-23,4	NO	4,0	20,5	-18,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-19,7	NO	2,7	23,6	-36,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-28,2	NO	4,2	48,7	-40,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-28,3	NO	2,9	32,1	-27,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-45,0	NO	0,1	2,1	-26,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-28,2	NO	1,4	14,1	-36,7	0,0	83,3	12,2	23,8	5,3	39,2	-33,8	6,1	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-42,6	NO	0,6	12,2	-30,3											

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 16 - Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
13	14,65	195	-21,4	NO	2,3	17,3	-19,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-14,6	NO	1,1	6,0	-17,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-21,0	NO	2,6	28,9	-25,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-22,5	NO	2,1	17,7	-33,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-11,0	NO	0,4	1,7	-7,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-17,6	NO	1,3	15,6	-17,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-1,6	NO	1,9	15,0	-15,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-12,0	NO	3,9	22,9	-15,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-9,2	NO	3,2	22,7	-27,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-14,2	NO	4,4	46,7	-33,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-13,9	NO	3,0	29,8	-20,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-18,3	NO	0,1	1,1	-12,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-10,8	NO	2,3	14,3	-20,6	0,0	83,3	12,2	23,8	6,1	37,5	-24,9	8,8	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-17,2	NO	0,7	11,7	-15,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-18,6	NO	0,7	11,7	-15,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-19,0	NO	0,4	8,1	-14,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-18,4	NO	0,6	20,9	-35,0	0,0	83,3	12,2	29,8	3,4	4,9	-6,7	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-9,6	NO	0,0	8,3	-16,0	0,0	83,3	12,2	23,8	6,2	25,3	-16,3	1,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-10,7	NO	0,4	2,1	-12,2	0,0	83,3	12,2	29,8	3,2	20,8	-15,9	0,0	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	SI	0,0	9,0	-10,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	41,5	-27,7	18,7	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	26,5	-29,4	5,6	83,3	12,2	23,8	0,0	5,2	-3,5	0,0	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	20,4	-22,7	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	17,4	-6,3	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	20,1	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	18,0	-12,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	17,5	-11,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	15,4	-17,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	10,4	-6,9	0,0	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	11,2	-7,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	5,0	-4,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	9,4	-6,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	4,5	-5,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-10,7	NO	2,9	26,5	-19,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-10,4	NO	3,1	17,3	-22,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	2,7	-1,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	12,9	-8,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-2,5	NO	1,0	12,7	-14,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-3,7	NO	1,9	18,3	-12,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	15,6	-17,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	33,1	-22,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	21,4	-14,3	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	0,4	-0,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	12,6	-14,0	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	24,8	-16,6	7,6	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	8,7	-5,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	8,7	-5,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	5,1	-3,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	13,0	-14,4	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	2,5	-0,9	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	5,5	-6,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	15,5	-10,3	1,4	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	3,2	-3,5	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	10,4	-7,0	0,0	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	25,7	-17,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	28,6	-19,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	9,0	-6,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	13,1	-8,7	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 17 - Prop.Mod: +Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-64,2	NO	0,8	4,2	-62,2	0,0	93,3	13,0	35,8	3,9	26,8	-45,0	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-50,4	NO	0,2	17,0	-53,6	0,0	93,3	13,0	23,8	8,6	30,2	-36,7	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-114,2	SI	2,1	19,4	-112,8	0,0	93,3	13,0	35,8	3,4	3,9	-39,2	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-107,4	NO	0,2	4,5	-62,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-107,2	NO	0,2	3,1	-62,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-98,8	NO	0,3	5,5	-57,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-81,7	NO	1,2	8,5	-79,6	0,0	93,3	13,0	23,8	6,7	41,0	-59,2	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-98,4	NO	0,6	5,9	-57,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-48,7	NO	4,2	35,7	-37,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-87,0	NO	1,6	5,2	-63,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-84,8	NO	0,3	8,6	-49,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-75,4	NO	3,9	26,3	-78,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-59,1	NO	0,7	8,3	-34,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-43,6	NO	0,3	1,8	-42,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-80,1	NO	1,5	20,6	-48,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-55,3	NO	0,7	7,0	-32,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-65,0	NO	0,5	3,6	-62,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-56,2	NO	0,4	4,5	-32,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-68,8	NO	1,0	5,8	-66,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-92,4	NO	0,6	0,4	-53,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-121,8	NO	3,8	23,4	-72,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-108,6	NO	1,4	20,3	-64,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-55,2	NO	2,0	14,5	-55,9	0,0	93,3	13,0	23,8	1,0	1,7	-34,7	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-105,1	NO	0,6	9,9	-61,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-106,1	NO	0,5	8,3	-61,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-111,4	NO	0,5	9,2	-64,9	0,0	93,3	13,0	29,8							

C.D.S.

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 17 - Prop.Modolo: +Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
----- kg/cmq -----																		
34	3,75	68	-60,5	NO	6,4	39,0	-72,2	0,0	93,3	13,0	29,8	0,3	6,0	-20,9	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-92,4	NO	3,8	15,1	-90,6	0,0	93,3	13,0	23,8	4,7	5,8	-58,1	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-89,9	NO	4,0	26,7	-92,1	0,0	93,3	13,0	29,8	4,5	32,8	-61,7	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-46,4	NO	1,4	10,0	-46,3	0,0	93,3	13,0	35,8	4,0	27,8	-35,5	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-38,1	NO	0,0	18,1	-43,8	0,0	93,3	13,0	23,8	9,9	38,2	-33,5	0,5	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-81,6	NO	2,9	15,0	-80,5	0,0	93,3	13,0	35,8	3,8	3,2	-28,0	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-78,3	NO	0,2	3,7	-45,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-78,0	NO	0,2	3,4	-45,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-71,9	NO	0,3	5,5	-41,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-59,1	NO	1,2	8,9	-58,0	0,0	93,3	13,0	23,8	7,7	50,1	-51,1	5,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-71,3	NO	0,8	11,7	-42,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-37,7	NO	5,3	50,4	-39,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-62,0	NO	2,2	6,2	-45,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-62,5	NO	0,5	10,4	-37,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-54,7	NO	4,8	34,1	-65,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-44,6	NO	1,1	12,7	-27,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-34,6	NO	0,4	2,6	-33,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-58,6	NO	1,8	26,7	-39,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-40,7	NO	0,8	12,1	-25,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-49,8	NO	0,6	4,6	-48,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-44,4	NO	0,5	7,0	-26,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-49,8	NO	1,5	11,3	-49,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-67,6	NO	0,7	1,4	-39,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-87,4	NO	4,7	35,4	-56,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-79,0	NO	1,8	26,2	-49,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-40,1	NO	2,4	17,6	-43,6	0,0	93,3	13,0	23,8	1,4	8,4	-25,9	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-76,4	NO	0,7	11,9	-45,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-77,2	NO	0,6	10,6	-45,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-80,9	NO	0,6	10,8	-47,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-45,0	NO	8,0	45,3	-63,9	0,0	93,3	13,0	29,8	0,9	6,3	-15,7	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-66,5	NO	4,7	16,9	-66,3	0,0	93,3	13,0	23,8	6,3	12,5	-42,2	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-65,2	NO	4,8	34,2	-73,9	0,0	93,3	13,0	29,8	4,9	34,5	-48,2	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-28,8	NO	1,0	11,0	-35,5	0,0	83,3	12,2	35,8	3,8	27,7	-28,2	0,0	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-25,5	NO	0,2	17,2	-37,8	0,0	83,3	12,2	23,8	8,4	39,4	-30,8	4,9	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-49,7	NO	2,2	13,8	-58,0	0,0	83,3	12,2	35,8	3,4	2,6	-18,1	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-49,3	NO	0,1	3,5	-33,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-48,9	NO	0,1	3,0	-32,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-45,2	NO	0,2	5,0	-30,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-36,4	NO	1,2	8,6	-42,1	0,0	83,3	12,2	23,8	6,8	51,3	-44,2	10,9	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-44,6	NO	0,7	13,1	-31,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-26,8	NO	4,5	52,5	-42,1	0,4	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-37,8	NO	2,0	6,6	-32,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-40,5	NO	0,4	11,2	-28,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-34,0	NO	4,2	35,2	-58,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-30,5	NO	1,1	15,4	-20,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-25,7	NO	0,4	3,0	-25,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-36,9	NO	1,6	27,8	-29,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-26,3	NO	0,7	12,8	-20,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-35,1	NO	0,6	4,9	-39,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-32,3	NO	0,4	8,5	-19,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-30,8	NO	1,2	12,0	-38,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-43,2	NO	0,6	1,4	-28,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-53,6	NO	3,9	36,4	-40,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-49,5	NO	1,5	27,2	-35,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-25,0	NO	2,3	18,5	-36,6	0,0	83,3	12,2	23,8	0,8	8,5	-18,1	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-47,8	NO	0,6	12,2	-33,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-48,4	NO	0,5	11,0	-33,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-50,5	NO	0,5	10,9	-35,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-29,7	NO	7,3	47,2	-63,9	1,0	83,3	12,2	29,8	0,5	6,6	-11,3	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-40,5	NO	4,4	17,7	-49,4	0,0	83,3	12,2	23,8	5,1	13,8	-28,2	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-40,3	NO	4,3	35,6	-63,7	0,0	83,3	12,2	29,8	4,7	36,2	-38,4	2,6	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-11,2	NO	1,4	9,8	-17,4	0,0	83,3	12,2	35,8	4,4	28,0	-19,9	3,5	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-11,2	NO	0,8	16,8	-25,1	0,0	83,3	12,2	23,8	8,4	37,7	-23,6	7,2	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-19,7	NO	1,9	14,2	-28,4	0,0	83,3	12,2	35,8	3,1	2,2	-7,2	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-20,2	NO	0,4	3,6	-13,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,0	NO	0,3	3,2	-13,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-18,5	NO	0,4	5,0	-13,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-14,3	SI	0,9	8,1	-19,2	0,0	83,3	12,2	23,8	7,6	48,9	-32,7	14,3	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-18,1	NO	0,6	11,7	-15,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-14,0	NO	4,4	48,0	-34,1	0,9	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-15,2	NO	3,0	7,3	-13,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-18,6	NO	0,6	11,5	-15,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-13,6	NO	4,7	34,1	-41,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-17,1	NO	1,2	16,3	-17,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-17,0	NO	0,5	2,9	-19,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-15,4	NO	2,1	26,3	-22,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-11,5	NO	0,5	10,8	-11,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-21,4	NO	0,4	4,4	-24,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-20,2	NO	0,2	9,6	-13,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-11,9	NO	0,9	9,6	-18,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-19,3	NO	0,4	0,5	-12,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-22,5	NO	3,1	30,1	-23,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-20,2	NO	2,0	26,1	-24,2	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 17 - Prop.Modolo: +Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
30	14,65	212	-9,5	NO	2,4	18,2	-23,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,5	5,3	-7,7	0,0	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-19,6	NO	1,0	12,5	-16,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,6	NO	0,8	11,2	-16,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-20,5	NO	0,9	11,1	-16,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-13,3	NO	7,0	46,1	-51,4	6,8	83,3	12,2	29,8	0,5	6,9	-5,8	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-15,5	NO	4,5	18,7	-26,5	0,0	83,3	12,2	23,8	5,2	11,8	-11,9	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-15,8	NO	4,4	33,4	-42,1	0,0	83,3	12,2	29,8	5,5	36,5	-26,6	7,1	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	8,4	-9,4	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	16,6	-11,0	2,1	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	11,8	-13,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	24,5	-16,4	7,4	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	7,9	-8,8	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	3,6	-1,3	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	3,8	-2,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	2,8	-1,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	4,6	-3,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	SI	0,0	3,2	-3,6	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	33,2	-22,1	13,2	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	8,1	-5,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	31,8	-21,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	4,6	-3,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	10,3	-6,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	23,5	-26,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-6,9	NO	0,1	12,9	-11,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-8,6	NO	0,5	1,8	-9,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	21,9	-14,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	6,0	-4,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-10,0	NO	1,3	4,8	-12,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-9,2	NO	1,2	7,8	-8,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	6,4	-7,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	2,3	-1,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	16,1	-10,7	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	22,3	-14,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	10,5	-11,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	6,2	-4,2	0,0	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	10,7	-7,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	9,2	-6,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	9,6	-6,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	31,8	-35,4	5,6	83,3	12,2	29,8	0,0	6,7	-2,4	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	14,5	-16,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	11,5	-7,6	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	21,1	-23,4	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	23,2	-15,5	6,5	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	3,0	-2,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	4,8	-3,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	13,2	-8,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	11,4	-7,6	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 18 - Prop.Modolo:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-87,5	NO	3,9	26,7	-89,9	0,0	93,3	13,0	35,8	3,6	26,6	-58,6	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-85,4	NO	2,8	11,3	-83,3	0,0	93,3	13,0	23,8	3,8	2,8	-53,7	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-71,1	NO	5,9	40,7	-82,4	0,0	93,3	13,0	35,8	0,5	2,2	-24,4	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-112,7	NO	0,2	4,6	-65,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-107,2	NO	0,2	3,2	-62,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-106,2	NO	0,3	5,6	-61,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-52,2	NO	1,3	9,4	-51,6	0,0	93,3	13,0	23,8	0,6	0,1	-32,9	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-106,7	NO	1,4	19,3	-63,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-117,0	NO	3,4	20,9	-69,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-54,1	NO	0,3	7,3	-39,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-74,8	NO	0,8	10,8	-44,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-55,5	NO	0,8	4,6	-53,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-23,4	NO	1,0	12,2	-16,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-37,0	NO	0,3	1,7	-35,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-67,8	NO	0,5	5,0	-39,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-66,6	NO	1,5	19,6	-41,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-25,0	NO	0,5	3,4	-24,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-50,9	NO	0,4	4,7	-29,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-89,6	NO	3,6	24,8	-91,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-96,0	NO	0,8	1,4	-55,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-52,5	NO	3,8	33,0	-38,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-100,0	NO	0,5	4,8	-58,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-84,7	NO	2,0	13,9	-83,4	0,0	93,3	13,0	23,8	6,3	39,1	-60,3	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-97,9	NO	0,6	10,0	-57,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-106,1	NO	0,5	8,3	-61,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-106,4	NO	0,6	9,3	-62,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-103,1	SI	1,5	17,8	-102,0	0,0	93,3	13,0	29,8	2,5	7,3	-35,4	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-58,1	NO	1,2	20,9	-62,0	0,0	93,3	13,0	23,8	7,7	27,2	-40,3	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-66,2	NO	0,8	4,2	-64,1	0,0	93,3	13,0	29,8	4,8	32,8	-48,1	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-63,3	NO	4,7	34,7	-72,8	0,0	93,3	13,0	35,8	3,6	27,1	-44,7	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-61,4	NO	3,3	11,3	-60,3	0,0	93,3	13,0	23,8	5,2	9,1	-38,8	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-52,6	NO	7,3	46,8	-71,2	0,0	93,3	13,0	35,8	0,2	0,9	-18,1	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-81,9	NO	0,2	3,7	-47,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-78,0	NO	0,2	3,4	-45,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-77,1	NO	0,3	5,7	-44,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-37,8	NO	1,4	10,2	-38,4	0,0	93,3	13,0	23,8	1,0	6,0	-24,2	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-77,5	NO	1,7	26,0	-49,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-83,9	NO	4,2	31,8	-53,4	0,0	93,3	13,0	23,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 18 - Prop.Modolo:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
10	7,60	100	-41,6	NO	0,5	9,0	-31,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-54,5	NO	1,3	14,7	-33,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-40,5	NO	1,3	9,5	-40,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-18,6	NO	1,6	19,8	-17,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-28,8	NO	0,4	2,6	-28,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-49,3	NO	0,7	9,5	-29,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-49,3	NO	1,8	26,2	-34,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-20,6	NO	0,6	4,4	-20,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-39,6	NO	0,4	7,4	-23,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-64,5	NO	4,3	32,3	-72,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-70,6	NO	1,1	3,5	-41,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-40,3	NO	4,9	45,0	-37,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-72,6	NO	0,7	9,9	-42,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-61,4	NO	2,3	16,7	-62,4	0,0	93,3	13,0	23,8	7,2	47,4	-51,1	3,6	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-71,3	NO	0,7	12,1	-42,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-77,2	NO	0,6	10,7	-45,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-77,5	NO	0,7	11,0	-45,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-73,7	NO	2,1	13,7	-72,9	0,0	93,3	13,0	29,8	2,6	8,1	-25,4	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-43,6	NO	1,2	23,5	-51,1	0,0	93,3	13,0	23,8	8,7	33,7	-34,5	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-47,9	NO	1,3	9,4	-47,6	0,0	93,3	13,0	29,8	5,3	34,6	-38,9	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-39,2	NO	4,2	35,8	-63,1	0,0	83,3	12,2	35,8	3,5	26,8	-33,3	0,0	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-37,3	NO	3,0	11,3	-43,4	0,0	83,3	12,2	23,8	4,3	10,0	-25,5	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-34,5	NO	6,6	48,4	-69,4	0,0	83,3	12,2	35,8	0,3	0,6	-12,6	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-51,3	NO	0,1	3,4	-34,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-48,9	NO	0,1	3,0	-32,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-48,3	NO	0,2	5,1	-32,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-23,5	NO	1,3	10,1	-29,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,4	6,0	-16,5	0,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-48,5	NO	1,4	27,0	-39,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-51,6	NO	3,4	32,3	-43,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-28,8	NO	0,5	9,3	-26,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-35,0	NO	1,4	17,0	-27,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-25,6	NO	0,9	10,1	-31,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-13,7	NO	1,6	24,4	-17,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-21,3	NO	0,3	2,9	-20,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-31,1	NO	0,6	10,4	-19,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-31,7	NO	1,5	27,1	-30,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-16,2	NO	0,6	4,8	-19,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-28,4	NO	0,3	9,4	-18,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-39,5	NO	3,8	33,2	-61,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-45,3	NO	1,0	4,4	-30,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-28,4	NO	4,2	47,0	-34,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-45,5	NO	0,6	11,1	-27,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-38,0	NO	2,2	17,6	-48,2	0,0	83,3	12,2	23,8	6,4	48,3	-43,3	9,1	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-44,7	NO	0,6	12,6	-31,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-48,3	NO	0,6	11,1	-33,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-48,7	NO	0,5	11,2	-33,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-44,9	NO	1,5	12,9	-53,0	0,0	83,3	12,2	29,8	2,3	8,2	-16,6	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-28,5	NO	1,4	23,6	-45,2	0,0	83,3	12,2	23,8	7,4	34,7	-30,0	2,1	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-29,8	NO	1,0	10,2	-36,1	0,0	83,3	12,2	29,8	5,0	36,5	-33,2	4,4	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-15,5	NO	4,4	33,8	-42,3	0,0	83,3	12,2	35,8	4,0	26,9	-21,3	2,0	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-14,2	NO	3,3	12,2	-20,6	0,0	83,3	12,2	23,8	3,8	8,1	-10,3	0,0	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-15,4	NO	6,5	47,3	-54,7	1,8	83,3	12,2	35,8	0,9	0,5	-5,6	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-21,0	NO	0,4	3,4	-14,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,0	NO	0,3	3,2	-13,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-19,9	NO	0,5	5,2	-14,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-8,9	NO	1,1	9,6	-15,6	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	2,8	-6,5	0,0	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-19,8	NO	1,9	26,1	-24,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-21,8	NO	2,8	26,6	-24,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-14,3	NO	0,9	9,3	-15,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-16,1	NO	1,8	18,3	-17,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-10,3	NO	0,7	7,9	-15,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-7,6	NO	1,8	26,1	-19,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-13,7	NO	0,5	2,9	-15,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-12,9	NO	0,3	8,7	-11,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-13,8	NO	2,0	26,0	-21,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-11,2	NO	0,4	4,3	-13,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-17,0	NO	0,1	11,0</												

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 18 - Prop.Modolo:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	4,9	-3,2	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	4,5	-3,0	0,0	83,3	12,2	8,9
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	4,2	-4,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	21,0	-14,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	13,5	-9,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	7,6	-6,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	14,8	-9,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	5,2	-5,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-2,8	NO	0,1	22,6	-16,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-7,0	NO	0,5	1,8	-8,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	4,5	-3,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	19,8	-13,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	31,1	-20,7	11,8	83,3	12,2	8,9
21	18,10	249	-6,6	NO	1,4	4,8	-8,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-7,4	NO	1,1	9,7	-8,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	21,9	-24,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	29,3	-19,5	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	6,8	-4,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	10,0	-11,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	11,0	-7,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	9,3	-6,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	10,1	-6,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	7,3	-8,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	16,7	-18,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	8,0	-8,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	1,8	-1,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	5,1	-3,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	13,8	-9,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	11,2	-7,4	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 19 - Prop.Modolo: +Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 19 - Prop.Modolo: +Fy+0.3*Fx-Ecc5%																
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'								DIREZIONE 'Y'					
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cm	SgmTr kg/cm	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cm	SgmTr kg/cm	DeltRt
29	7,60	119	-78,4	NO	1,0	14,4	-46,8	0,0	93,3	13,0	29,8					
30	7,60	120	-52,5	NO	4,3	31,2	-61,6	0,0	93,3	13,0	23,8	1,1	8,5	-33,6	0,0	93,3 13,0 8,9
31	7,60	121	-77,0	NO	1,5	23,0	-47,9	0,0	93,3	13,0	29,8					
32	7,60	122	-79,3	NO	1,4	21,9	-48,9	0,0	93,3	13,0	29,8					
33	7,60	123	-81,9	NO	1,3	20,6	-50,0	0,0	93,3	13,0	29,8					
34	7,60	124	-48,8	NO	5,6	34,3	-60,0	0,0	93,3	13,0	29,8	0,9	13,3	-17,8	0,0	93,3 13,0 8,9
35	7,60	125	-68,4	NO	5,2	26,5	-71,9	0,0	93,3	13,0	23,8	2,6	1,8	-43,0	0,0	93,3 13,0 8,9
36	7,60	126	-63,7	NO	2,9	20,9	-66,1	0,0	93,3	13,0	29,8	6,6	44,0	-50,9	1,9	93,3 13,0 8,9
1	11,10	137	-29,3	NO	1,0	6,9	-33,8	0,0	83,3	12,2	35,8	1,6	10,6	-21,2	0,0	83,3 12,2 8,9
2	11,10	138	-23,2	NO	0,6	3,4	-26,2	0,0	83,3	12,2	23,8	4,5	20,1	-20,7	0,0	83,3 12,2 8,9
3	11,10	139	-47,2	NO	0,3	28,5	-67,0	0,0	83,3	12,2	35,8	3,6	8,0	-17,3	0,0	83,3 12,2 8,9
4	11,10	140	-48,6	NO	0,5	8,2	-33,2	0,0	83,3	12,2	29,8					
5	11,10	141	-47,7	NO	0,5	8,3	-32,6	0,0	83,3	12,2	29,8					
6	11,10	142	-45,3	NO	0,3	4,5	-30,4	0,0	83,3	12,2	29,8					
7	11,10	143	-29,0	NO	0,0	1,0	-32,3	0,0	83,3	12,2	23,8	4,2	30,0	-29,4	1,1	83,3 12,2 8,9
8	11,10	144	-44,6	NO	0,1	1,1	-29,7	0,0	83,3	12,2	23,8					
9	11,10	145	-32,4	NO	2,0	24,0	-29,1	0,0	83,3	12,2	23,8					
10	11,10	146	-29,8	NO	3,2	16,3	-28,9	0,0	83,3	12,2	29,8					
13	11,10	149	-30,7	NO	3,0	34,4	-33,6	0,0	83,3	12,2	23,8					
14	11,10	150	-24,4	NO	2,4	19,3	-36,7	0,0	83,3	12,2	29,8					
15	11,10	151	-17,6	NO	3,8	48,4	-31,5	0,0	93,3	13,0	29,8					
16	11,10	152	-16,4	NO	1,9	15,6	-23,3	0,0	93,3	13,0	29,8					
18	11,10	154	-40,9	NO	0,8	14,9	-26,3	0,0	93,3	13,0	29,8					
19	11,10	155	-19,4	NO	0,0	0,5	-12,9	0,0	83,3	12,2	29,8					
21	11,10	157	-40,0	NO	2,1	16,9	-49,9	0,0	83,3	12,2	23,8					
22	11,10	158	-34,6	NO	2,9	2,2	-20,1	0,0	93,3	13,0	23,8					
23	11,10	159	-43,3	NO	0,4	2,2	-48,1	0,0	83,3	12,2	29,8					
24	11,10	160	-52,9	NO	3,5	29,3	-42,3	0,0	83,3	12,2	23,8					
28	11,10	164	-49,6	NO	1,7	12,1	-29,9	0,0	93,3	13,0	23,8					
29	11,10	165	-49,1	NO	0,8	14,7	-30,6	0,0	93,3	13,0	29,8					
30	11,10	166	-32,7	NO	4,1	34,0	-56,0	0,0	83,3	12,2	23,8	1,3	8,4	-22,8	0,0	83,3 12,2 8,9
31	11,10	167	-48,3	NO	1,3	25,0	-38,7	0,0	83,3	12,2	29,8					
32	11,10	168	-49,7	NO	1,2	23,6	-38,9	0,0	83,3	12,2	29,8					
33	11,10	169	-51,3	NO	1,1	22,1	-39,2	0,0	83,3	12,2	29,8					
34	11,10	170	-31,5	NO	5,3	35,5	-55,3	0,0	83,3	12,2	29,8	0,7	14,7	-13,4	0,0	83,3 12,2 8,9
35	11,10	171	-42,2	NO	4,9	28,2	-58,4	0,0	83,3	12,2	23,8	2,1	1,1	-28,2	0,0	83,3 12,2 8,9
36	11,10	172	-39,5	NO	2,7	21,8	-52,5	0,0	83,3	12,2	29,8	6,1	47,2	-43,6	8,3	83,3 12,2 8,9
1	14,65	183	-11,3	NO	0,8	6,8	-15,4	0,0	83,3	12,2	35,8	1,6	10,8	-11,0	0,0	83,3 12,2 8,9
2	14,65	184	-9,9	NO	0,3	3,3	-11,9	0,0	83,3	12,2	23,8	4,5	19,8	-14,0	0,0	83,3 12,2 8,9
3	14,65	185	-19,1	NO	0,5	28,0	-43,0	0,0	83,3	12,2	35,8	3,5	8,4	-7,4	0,0	83,3 12,2 8,9
4	14,65	186	-19,9	NO	0,4	8,4	-15,1	0,0	83,3	12,2	29,8					
5	14,65	187	-19,4	NO	0,5	8,4	-14,8	0,0	83,3	12,2	29,8					
6	14,65	188	-18,5	NO	0,3	4,8	-13,1	0,0	83,3	12,2	29,8					
7	14,65	189	-11,1	NO	0,6	2,2	-12,6	0,0	83,3	12,2	23,8	4,8	29,7	-20,7	4,3	83,3 12,2 8,9
8	14,65	190	-18,0	NO	0,3	1,7	-12,1	0,0	83,3	12,2	23,8					
9	14,65	191	-15,5	NO	2,1	23,2	-20,2	0,0	83,3	12,2	23,8					
10	14,65	192	-12,5	NO	4,7	17,2	-16,9	0,0	83,3	12,2	29,8					
13	14,65	195	-14,9	NO	3,4	35,3	-26,8	0,0	83,3	12,2	23,8					
14	14,65	196	-10,3	NO	2,8	19,4	-25,0	0,0	83,3	12,2	29,8					
15	14,65	197	-8,1	NO	3,8	49,0	-33,0	0,0	83,3	12,2	29,8					
16	14,65	198	-11,2	NO	2,0	14,9	-21,9	0,0	83,3	12,2	29,8					
18	14,65	200	-16,5	NO	1,3	14,5	-15,8	0,0	83,3	12,2	29,8					
19	14,65	201	-9,7	NO	0,3	1,6	-6,6	0,0	83,3	12,2	29,8					
21	14,65	203	-24,8	NO	1,8	15,5	-34,4	0,0	83,3	12,2	23,8					
22	14,65	204	-22,6	NO	2,6	2,7	-13,1	0,0	93,3	13,0	23,8					
23	14,65	205	-16,0	NO	0,7	3,3	-18,3	0,0	83,3	12,2	29,8					
24	14,65	206	-22,8	NO	3,4	28,1	-25,7	0,0	83,3	12,2	23,8					
28	14,65	210	-21,7	NO	1,3	9,7	-14,2	0,0	93,3	13,0	23,8					
29	14,65	211	-20,0	NO	1,2	14,5	-17,8	0,0	83,3	12,2	29,8					
30	14,65	212	-12,8	NO	4,7	34,2	-40,6	2,6	83,3	12,2	23,8	1,6	9,8	-11,2	0,0	83,3 12,2 8,9
31	14,65	213	-19,8	NO	1,9	25,6	-23,7	0,0	83,3	12,2	29,8					
32	14,65	214	-20,2	NO	1,7	24,1	-23,1	0,0	83,3	12,2	29,8					
33	14,65	215	-20,9	NO	1,6	22,5	-22,6	0,0	83,3	12,2	29,8					
34	14,65	216	-13,7	NO	5,1	35,0	-41,7	0,0	83,3	12,2	29,8	0,9	15,1	-8,2	0,0	83,3 12,2 8,9
35	14,65	217	-16,6	NO	5,4	29,0	-37,0	0,0	83,3	12,2	23,8	2,3	1,7	-11,1	0,0	83,3 12,2 8,9
36	14,65	218	-15,6	SI	2,7	20,8	-30,5	0,0	83,3	12,2	29,8	7,5	47,8	-32,6	13,2	83,3 12,2 8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	2,7	-3,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	3,0	-2,0	0,0	83,3 12,2 8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	2,0	-2,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	11,7	-7,8	0,0	83,3 12,2 8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	18,0	-20,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	5,1	-1,9	0,0	83,3 12,2 8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	5,4	-3,6	0,0	83,3	12,2	29,8					
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	6,2	-4,1	0,0	83,3	12,2	29,8					
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	3,4	-2,3	0,0	83,3	12,2	29,8					
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	4,3	-4,8	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	19,2	-12,8	3,9	83,3 12,2 8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	2,2	-1,5	0,0	83,3	12,2	23,8					
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	16,9	-11,2	0,0	83,3	12,2	29,8					
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	12,0	-10,0	0,0	83,3	12,2	29,8					
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	26,4	-17,6	0,0	83,3	12,2	23,8					
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	13,4	-14,9	0,0	83,3	12,2	29,8					
15	18,10	243	-1,9	NO	1,7	42,4	-27,8	0,0	83,3	12,2	29,8					
16	18,10	244	-6,3	NO	1,0	12,9	-17,2	0,0	83,3	12,2	29,8					
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	13,3	-8,9	0,0	83,3	12,2	23,8					
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	2,4	-1,6	0,0	83,3	12,2	23,8					
21	18,10	249	-11,6	NO	2,7	15,0	-21,5	0,0	83,3	12,2	29,8					

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 19 - Prop.Modolo: +Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
22	18,10	250	-11,0	NO	2,9	3,0	-7,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	2,4	-2,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	15,9	-10,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	3,6	-2,4	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	12,8	-8,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	22,0	-24,5	0,6	83,3	12,2	23,8	0,0	4,7	-3,1	0,0	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	21,2	-14,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	19,2	-12,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	18,6	-12,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	23,6	-26,2	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	13,5	-4,9	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	22,1	-24,6	0,7	83,3	12,2	23,8	0,0	1,6	-1,1	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	SI	0,0	12,5	-13,9	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	32,4	-21,6	12,7	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	10,8	-7,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	8,8	-5,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	26,2	-17,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	25,5	-17,0	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 20 - Prop.Modolo:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-81,7	NO	0,7	5,5	-79,2	0,0	93,3	13,0	35,8	6,1	42,2	-60,0	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-84,9	NO	3,2	25,7	-87,5	0,0	93,3	13,0	23,8	3,4	20,4	-55,5	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-87,4	NO	1,5	23,7	-89,5	0,0	93,3	13,0	35,8	0,8	12,7	-30,5	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-114,1	NO	1,0	16,6	-67,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-111,8	NO	1,0	16,3	-66,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-105,4	NO	1,1	17,0	-62,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-83,6	NO	3,2	22,6	-84,9	0,0	93,3	13,0	23,8	4,2	27,5	-56,4	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-104,8	NO	0,0	2,2	-60,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-80,1	NO	1,5	16,4	-48,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-91,3	NO	0,8	2,4	-66,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-117,1	NO	2,9	17,2	-68,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-105,7	SI	2,4	16,1	-103,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-63,3	NO	2,3	21,1	-39,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-66,5	NO	1,8	12,6	-65,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-42,2	NO	0,8	12,0	-26,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-91,0	NO	0,0	1,6	-52,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-20,9	NO	1,5	10,1	-23,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-47,0	NO	2,8	10,8	-28,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-40,7	NO	0,5	4,2	-39,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-62,3	NO	2,5	24,4	-40,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-84,4	NO	0,9	3,3	-48,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-101,9	NO	0,8	12,5	-59,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-53,4	NO	0,1	1,1	-51,6	0,0	93,3	13,0	23,8	1,5	11,3	-34,7	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-98,7	NO	0,1	1,3	-57,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-101,6	NO	0,3	4,7	-59,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-104,8	NO	0,2	2,9	-60,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-86,9	SI	2,9	35,0	-94,2	0,0	93,3	13,0	29,8	2,1	2,4	-29,8	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-58,0	NO	0,8	6,0	-56,5	0,0	93,3	13,0	23,8	0,4	3,6	-36,6	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-72,1	NO	2,5	17,4	-72,5	0,0	93,3	13,0	29,8	2,2	16,7	-47,1	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-59,4	NO	0,6	4,1	-57,6	0,0	93,3	13,0	35,8	7,1	48,4	-50,7	4,3	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-62,5	NO	4,0	31,0	-70,1	0,0	93,3	13,0	23,8	3,5	23,8	-43,1	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-63,2	NO	1,7	22,6	-67,2	0,0	93,3	13,0	35,8	0,4	15,7	-22,9	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-83,2	NO	1,3	20,1	-50,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-81,5	NO	1,4	21,8	-50,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-76,8	NO	1,4	22,3	-47,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-60,9	NO	4,1	29,2	-67,6	0,0	93,3	13,0	23,8	4,7	31,6	-44,7	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-76,2	NO	0,0	0,4	-44,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-59,7	NO	2,0	22,2	-38,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-66,8	NO	1,2	4,7	-48,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-86,0	NO	3,9	25,9	-52,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-75,7	NO	2,8	19,8	-76,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-49,9	NO	3,1	28,5	-35,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-52,7	NO	2,5	17,1	-54,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-32,2	NO	1,0	14,7	-21,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-65,6	NO	0,0	0,1	-38,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-15,6	NO	2,0	13,8	-21,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-35,7	NO	4,1	17,0	-23,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-30,3	NO	0,4	2,9	-29,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-45,9	NO	3,4	33,5	-35,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-60,5	NO	1,0	6,1	-35,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-73,8	NO	1,0	15,0	-44,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-38,3	NO	0,3	1,8	-37,1	0,0	93,3	13,0	23,8	1,4	9,3	-25,1	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-71,6	NO	0,4	4,5	-41,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-73,8	NO	0,5	7,7	-43,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-76,1	NO	0,5	6,5	-44,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-63,1	NO	3,6	38,2	-75,7	0,0	93,3	13,0	29,8	2,4	5,8	-21,7	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-42,1	NO	0,6	3,4	-40,9	0,0	93,3	13,0	23,8	0,2	0,9	-26,5	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-51,9	NO	2,9	20,9	-55,6	0,0	93,3	13,0	29,8	1,6	13,1	-34,2	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-37,1	NO	0,7	3,9	-41,5	0,0	83,3	12,2	35,8	6,7	50,6	-44,1	10,5	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-39,4	NO	3,8	32,4	-60,5	0,0	83,3	12,2	23,8	2,9	24,2	-32,5	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-39,7	NO	1,9	22,3	-53,8	0,0	83,3	12,2	35,8	0,3	17,0	-16,7	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-52,3	NO	1,2	22,9	-40,1	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 20 - Prop.Modolo:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
5	11,10	141	-51,1	NO	1,2	23,6	-39,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-48,3	NO	1,2	24,3	-38,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-37,9	NO	3,9	31,9	-58,6	0,0	83,3	12,2	23,8	4,3	32,4	-35,2	1,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-47,8	NO	0,0	0,3	-31,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-39,4	NO	1,7	23,2	-32,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-42,4	NO	1,1	6,0	-35,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-54,5	NO	3,7	29,8	-43,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-45,7	NO	2,5	20,3	-57,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-36,3	NO	2,9	31,6	-30,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-38,4	NO	2,4	19,3	-43,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-22,1	NO	0,9	15,4	-17,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-40,3	NO	0,0	0,2	-26,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-11,4	NO	1,9	15,4	-22,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-24,5	NO	4,0	20,7	-19,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-20,0	NO	0,5	2,6	-22,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-30,4	NO	3,3	37,6	-35,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-37,8	NO	0,6	5,1	-22,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-46,1	NO	0,8	15,4	-29,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-23,6	NO	0,3	3,6	-26,7	0,0	83,3	12,2	23,8	1,6	9,4	-17,3	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-44,8	NO	0,4	6,5	-30,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-46,1	NO	0,5	9,4	-31,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-47,6	NO	0,5	8,7	-32,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-39,7	NO	3,4	39,3	-67,6	0,0	83,3	12,2	29,8	2,3	7,6	-14,7	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-26,3	NO	0,5	1,7	-29,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,1	0,4	-17,5	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-32,0	NO	2,7	21,7	-45,3	0,0	83,3	12,2	29,8	1,7	12,0	-23,3	0,0	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-14,7	SI	0,5	4,2	-17,3	0,0	83,3	12,2	35,8	8,0	51,0	-34,0	15,2	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-16,0	NO	4,7	32,8	-41,3	0,0	83,3	12,2	23,8	3,3	23,5	-19,8	0,2	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-16,7	NO	2,0	22,6	-34,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,3	17,1	-9,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-21,5	NO	1,7	23,4	-23,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,9	NO	1,7	24,2	-23,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-19,9	NO	1,8	25,0	-23,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-15,0	NO	4,5	32,3	-40,4	0,0	83,3	12,2	23,8	4,9	31,7	-23,6	4,7	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-19,5	NO	0,2	0,3	-13,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-18,5	NO	1,8	21,8	-20,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-18,6	NO	1,4	6,2	-16,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-23,6	NO	3,8	29,2	-26,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-17,2	NO	2,9	20,4	-31,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-23,1	NO	2,6	29,5	-27,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-24,5	NO	2,1	18,1	-36,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-10,6	NO	1,3	15,1	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-15,9	NO	0,3	0,6	-10,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-7,4	NO	1,9	14,5	-18,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-13,0	NO	4,0	23,2	-15,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-8,7	NO	0,8	3,8	-10,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-14,8	NO	3,7	38,0	-28,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-16,6	NO	0,0	1,8	-9,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-18,8	NO	1,2	15,2	-17,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-8,9	NO	1,0	4,6	-11,3	0,0	83,3	12,2	23,8	2,1	10,9	-9,5	0,0	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-18,2	NO	0,4	6,7	-13,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-18,7	NO	0,6	9,4	-14,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-19,3	NO	0,5	8,8	-15,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-16,5	NO	3,4	38,3	-49,0	0,9	83,3	12,2	29,8	2,5	7,9	-6,6	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-10,4	NO	0,6	1,7	-11,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,1	1,2	-7,0	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-12,2	NO	2,7	20,6	-27,8	0,0	83,3	12,2	29,8	1,7	12,0	-12,1	0,0	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	SI	0,0	1,2	-1,3	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	34,9	-23,2	14,3	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	23,8	-26,4	2,6	83,3	12,2	23,8	0,0	14,0	-9,3	0,4	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	13,8	-15,4	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	15,6	-5,7	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	19,2	-12,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	19,3	-12,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	20,8	-13,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	20,8	-23,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	20,6	-13,8	4,8	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	1,2	-0,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	15,9	-10,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	4,3	-3,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	17,3	-11,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	14,1	-15,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-11,4	NO	2,9	27,5	-20,7	0,0	83,3									

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 20 - Prop.Modolo:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	25,3	-16,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	28,9	-19,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	8,4	-5,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	13,5	-9,0	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 21 - Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-63,6	NO	1,2	7,5	-62,0	0,0	93,3	13,0	35,8	3,8	25,5	-44,2	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-49,5	NO	0,1	17,1	-52,9	0,0	93,3	13,0	23,8	9,7	33,6	-37,2	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-115,1	SI	2,8	17,6	-113,0	0,0	93,3	13,0	35,8	3,7	3,6	-39,5	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-107,3	NO	0,2	3,9	-62,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-107,2	NO	0,2	2,6	-62,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-98,6	NO	0,3	5,2	-57,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-82,2	NO	1,2	8,3	-80,0	0,0	93,3	13,0	23,8	7,3	45,6	-61,2	0,5	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-98,1	NO	0,7	8,6	-57,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-47,3	NO	4,9	42,3	-39,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-87,6	NO	1,7	5,4	-63,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-84,9	NO	0,3	9,1	-49,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-75,7	NO	4,3	29,8	-80,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-59,5	NO	0,8	9,5	-35,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-43,6	NO	0,3	2,4	-42,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-80,4	NO	1,6	23,6	-49,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-54,8	NO	0,8	10,2	-32,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-65,9	NO	0,6	4,4	-63,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-56,3	NO	0,5	4,3	-32,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-68,7	NO	1,4	9,6	-67,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-92,6	NO	0,8	2,1	-53,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-123,3	NO	4,5	30,4	-74,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-108,8	NO	1,6	23,2	-65,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-54,7	NO	2,1	15,6	-55,8	0,0	93,3	13,0	23,8	1,5	7,0	-34,7	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-105,3	NO	0,6	10,6	-61,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-106,1	NO	0,5	9,1	-61,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-111,5	NO	0,6	9,7	-65,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-59,5	NO	7,1	41,3	-72,5	0,0	93,3	13,0	29,8	0,6	6,0	-20,6	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-93,3	NO	4,1	14,4	-91,2	0,0	93,3	13,0	23,8	5,8	9,9	-58,8	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-90,4	SI	4,4	30,6	-94,2	0,0	93,3	13,0	29,8	4,5	33,0	-62,1	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-46,2	NO	1,6	12,5	-47,0	0,0	93,3	13,0	35,8	3,9	27,2	-35,2	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-38,2	NO	0,2	18,1	-43,8	0,0	93,3	13,0	23,8	10,4	40,7	-34,6	1,6	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-81,5	NO	3,3	13,4	-79,9	0,0	93,3	13,0	35,8	4,0	3,0	-27,9	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-78,4	NO	0,2	3,5	-45,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-78,0	NO	0,2	3,1	-45,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-71,9	NO	0,3	5,3	-41,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-59,2	NO	1,2	8,7	-58,1	0,0	93,3	13,0	23,8	7,9	53,2	-52,6	6,5	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-71,2	NO	0,9	13,7	-42,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-37,8	NO	5,7	55,5	-41,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-61,7	NO	2,3	6,3	-44,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-62,6	NO	0,5	10,7	-37,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-54,7	NO	5,0	36,7	-66,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-44,5	NO	1,1	13,3	-27,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-34,5	NO	0,4	3,0	-33,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-58,7	NO	1,9	28,7	-40,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-40,8	NO	0,9	14,4	-26,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-49,9	NO	0,7	5,0	-48,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-44,4	NO	0,5	6,9	-26,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-49,6	NO	1,7	14,0	-50,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-67,6	NO	0,8	2,3	-39,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-87,2	NO	5,1	40,6	-57,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-79,1	NO	1,9	28,3	-50,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-40,0	NO	2,5	18,2	-43,9	0,0	93,3	13,0	23,8	1,7	11,9	-26,7	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-76,4	NO	0,7	12,3	-45,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-77,2	NO	0,7	10,9	-45,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-80,9	NO	0,6	11,0	-47,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-45,1	NO	8,4	47,2	-65,1	0,0	93,3	13,0	29,8	1,0	6,3	-15,7	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-66,4	NO	4,9	16,6	-66,1	0,0	93,3	13,0	23,8	6,9	15,3	-42,4	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-65,3	NO	5,0	36,9	-75,6	0,0	93,3	13,0	29,8	4,9	34,6	-48,3	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-28,9	NO	1,0	12,0	-36,2	0,0	83,3	12,2	35,8	3,8	27,5	-28,1	0,0	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-25,8	NO	0,2	17,2	-38,1	0,0	83,3	12,2	23,8	8,4	40,4	-31,6	5,5	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-49,2	NO	2,2	13,0	-57,2	0,0	83,3	12,2	35,8	3,4	2,5	-17,9	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-49,3	NO	0,1	3,4	-33,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-48,9	NO	0,1	2,9	-32,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-45,2	NO	0,2	4,9	-30,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-36,3	NO	1,2	8,6	-42,0	0,0	83,3	12,2	23,8	6,8	52,5	-44,9	11,7	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-44,6	NO	0,7	14,0	-32,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-27,4	NO	4,5	54,5	-43,6	1,6	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-37,2	NO	2,0	6,7	-31,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-40,6	NO	0,4	11,2	-28,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-33,9	NO	4,2	36,2	-59,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-30,2	NO	1,1	15,5	-20,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-25,7	NO	0,4	3,1	-25,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-36,9	NO	1,5	28,7	-29,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-26,5	NO	0,7	13,7	-21,2	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 21 - Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
----- kg/cmq -----																		
21	11,10	157	-34,8	NO	0,6	5,1	-39,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-32,3	NO	0,4	8,4	-19,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-30,7	NO	1,2	13,1	-38,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-43,1	NO	0,6	1,7	-28,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-53,0	NO	3,9	38,4	-40,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-49,5	NO	1,5	28,1	-35,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-25,1	NO	2,3	18,7	-36,9	0,0	83,3	12,2	23,8	0,7	9,9	-18,7	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-47,8	NO	0,6	12,4	-33,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-48,4	NO	0,5	11,1	-33,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-50,5	NO	0,5	11,0	-35,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-30,2	NO	7,3	48,1	-65,1	1,7	83,3	12,2	29,8	0,5	6,7	-11,4	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-40,1	NO	4,4	17,6	-49,0	0,0	83,3	12,2	23,8	5,1	15,0	-28,3	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-40,3	NO	4,3	36,7	-64,7	0,0	83,3	12,2	29,8	4,7	36,3	-38,4	2,6	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-11,2	NO	1,3	9,8	-17,5	0,0	83,3	12,2	35,8	4,4	28,0	-19,9	3,5	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-11,4	NO	0,9	16,7	-25,1	0,0	83,3	12,2	23,8	8,2	37,7	-23,9	7,3	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-19,4	NO	1,7	14,0	-28,2	0,0	83,3	12,2	35,8	3,0	2,1	-7,1	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-20,2	NO	0,4	3,6	-13,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,0	NO	0,3	3,2	-13,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-18,5	NO	0,4	5,0	-13,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-14,2	SI	0,9	8,0	-19,1	0,0	83,3	12,2	23,8	7,5	48,8	-32,7	14,3	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-18,1	NO	0,6	11,8	-15,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-14,4	NO	4,2	47,6	-34,1	0,7	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-14,9	NO	3,0	7,3	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-18,7	NO	0,6	11,4	-15,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-13,6	NO	4,6	34,0	-41,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-16,8	NO	1,2	16,2	-17,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-17,0	NO	0,5	2,9	-19,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-15,4	NO	2,1	26,3	-22,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-11,6	NO	0,4	10,8	-11,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-21,2	NO	0,4	4,4	-24,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-20,2	NO	0,2	9,5	-13,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-11,9	NO	0,9	9,5	-18,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-19,2	NO	0,4	0,4	-12,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-22,1	NO	2,9	29,7	-23,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-20,2	NO	2,0	26,2	-24,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-9,6	NO	2,4	18,3	-23,8	0,0	83,3	12,2	23,8	0,3	5,1	-7,7	0,0	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-19,5	NO	1,0	12,5	-16,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,6	NO	0,8	11,3	-16,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-20,5	NO	0,9	11,1	-16,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-13,6	NO	6,9	46,2	-51,9	7,0	83,3	12,2	29,8	0,4	6,9	-5,9	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-15,3	NO	4,4	18,8	-26,5	0,0	83,3	12,2	23,8	4,9	11,8	-11,9	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-15,8	NO	4,4	33,4	-42,1	0,0	83,3	12,2	29,8	5,5	36,5	-26,5	7,1	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	8,2	-9,1	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	16,6	-11,1	2,1	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	11,6	-12,9	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	24,3	-16,2	7,3	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	7,9	-8,8	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	3,5	-1,3	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	3,8	-2,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	2,8	-1,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	4,6	-3,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	SI	0,0	3,2	-3,6	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	32,8	-21,8	12,9	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	8,0	-5,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	31,2	-20,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	4,6	-3,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	10,2	-6,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	23,2	-25,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-6,8	NO	0,1	12,9	-11,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-8,6	NO	0,5	1,8	-9,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	21,7	-14,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	5,7	-3,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-9,9	NO	1,3	4,8	-12,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-9,2	NO	1,2	7,8	-8,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	6,1	-6,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	2,4	-1,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	15,5	-10,3	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	22,2	-14,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	10,5	-11,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	5,8	-3,9	0,0	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	10,7	-7,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	9,2	-6,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	9,6	-6,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	31,8	-35,3	5,5	83,3	12,2	29,8	0,0	6,7	-2,5	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	14,7	-16,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	11,2	-7,5	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	20,8	-23,2	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	23,2	-15,5	6,5	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	3,0	-2,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	4,8	-3,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	13,2	-8,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	11,4	-7,6	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 22 - Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'									DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
----- kg/cmq -----																		
1	3,75	2	-89,3	SI	4,7	33,3	-94,3	0,0	93,3	13,0	35,8	3,4	24,5	-59,1	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-87,9	NO	3,1	8,7	-85,3	0,0	93,3	13,0	23,8	5,8	9,9	-55,4	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-67,3	NO	7,2	45,3	-81,6	0,0	93,3	13,0	35,8	0,0	0,8	-23,1	0,0	93,3	13,0	8,9

C.D.S.

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 22 - Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
4	3,75	8	-113,0	NO	0,2	3,6	-65,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-107,1	NO	0,2	2,4	-62,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-106,8	NO	0,3	5,2	-62,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-49,2	NO	1,3	9,2	-48,7	0,0	93,3	13,0	23,8	1,8	8,8	-31,5	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-106,9	NO	1,6	24,2	-64,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-123,6	NO	4,7	32,3	-75,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-50,2	NO	0,2	8,6	-37,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-73,2	NO	0,9	12,1	-43,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-53,1	NO	1,6	10,8	-52,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-19,5	NO	1,2	15,2	-15,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-35,8	NO	0,4	2,7	-34,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-67,1	NO	0,8	10,1	-39,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-66,1	NO	1,8	24,8	-42,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-22,6	NO	0,6	4,6	-22,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-50,6	NO	0,5	4,3	-29,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-93,2	SI	4,3	30,6	-96,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-97,7	NO	1,1	4,3	-56,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-47,3	NO	5,0	43,8	-40,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-99,3	NO	0,8	9,5	-58,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-87,9	NO	2,1	15,5	-86,8	0,0	93,3	13,0	23,8	7,4	46,7	-64,7	0,5	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-97,4	NO	0,7	11,2	-57,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-106,2	NO	0,6	9,5	-62,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-108,4	NO	0,6	10,1	-63,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-102,9	SI	1,9	16,4	-101,4	0,0	93,3	13,0	29,8	2,7	7,6	-35,4	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-71,1	NO	1,6	19,4	-72,7	0,0	93,3	13,0	23,8	7,6	34,7	-50,4	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-64,3	NO	1,6	10,1	-63,2	0,0	93,3	13,0	29,8	4,8	33,1	-47,2	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-64,4	NO	5,4	41,1	-77,7	0,0	93,3	13,0	35,8	3,4	25,5	-44,8	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-62,5	NO	3,6	9,3	-60,9	0,0	93,3	13,0	23,8	6,9	15,8	-40,1	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-50,8	NO	8,5	51,3	-72,7	0,0	93,3	13,0	35,8	0,1	0,2	-17,4	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-82,1	NO	0,2	2,9	-47,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-77,9	NO	0,1	2,7	-45,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-77,5	NO	0,3	5,3	-45,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-35,9	NO	1,3	10,1	-36,7	0,0	93,3	13,0	23,8	1,9	14,0	-24,9	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-77,7	NO	1,7	27,1	-49,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-87,0	NO	5,2	41,8	-58,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-40,0	NO	0,4	10,1	-30,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-53,2	NO	1,5	16,1	-33,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-39,1	NO	1,9	15,5	-41,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-16,2	NO	1,8	22,8	-17,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-27,9	NO	0,5	3,4	-27,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-48,8	NO	1,0	14,3	-30,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-49,3	NO	2,1	31,3	-36,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-19,3	NO	0,7	5,3	-19,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-39,4	NO	0,6	7,1	-23,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-66,4	NO	4,9	38,0	-77,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-71,7	NO	1,4	6,0	-41,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-38,0	NO	5,9	55,8	-41,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-72,2	NO	1,0	14,4	-43,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-63,3	NO	2,4	18,0	-64,7	0,0	93,3	13,0	23,8	8,0	54,5	-55,3	6,5	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-71,0	NO	0,8	13,2	-42,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-77,3	NO	0,7	11,6	-45,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-79,0	NO	0,7	11,6	-46,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-61,9	NO	2,3	3,6	-59,8	0,0	93,3	13,0	29,8	2,2	6,0	-21,3	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-53,1	NO	1,6	22,7	-58,4	0,0	93,3	13,0	23,8	8,5	39,8	-42,5	0,2	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-46,8	NO	1,9	14,7	-48,4	0,0	93,3	13,0	29,8	5,3	35,0	-38,5	0,1	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-39,8	NO	4,6	40,6	-67,8	0,0	83,3	12,2	35,8	3,4	25,5	-33,1	0,0	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-37,6	NO	3,2	9,9	-43,1	0,0	83,3	12,2	23,8	5,1	15,1	-26,7	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-33,9	NO	7,3	52,1	-72,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,1	0,3	-12,3	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-51,4	NO	0,1	2,7	-34,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-48,9	NO	0,1	2,4	-32,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-48,5	NO	0,2	4,7	-32,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-22,5	NO	1,3	9,9	-28,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,9	11,8	-18,0	0,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-48,7	NO	1,5	26,9	-39,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-52,6	NO	4,0	39,0	-46,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-28,6	NO	0,4	10,1	-26,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-34,3	NO	1,5	18,4	-27,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-24,9	NO	1,3	14,6	-34,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-12,3	NO	1,8	27,0	-18,6	0,0	93,3	13,0	29,8		</					

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 22 - Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
36	11,10	172	-29,3	NO	1,3	14,0	-37,8	0,0	83,3	12,2	29,8	5,0	36,9	-33,1	4,7	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-15,7	NO	4,8	37,1	-45,6	0,0	83,3	12,2	35,8	3,8	25,9	-20,8	1,4	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-14,1	NO	3,3	11,4	-19,7	0,0	83,3	12,2	23,8	4,4	11,6	-11,4	0,0	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-15,4	NO	7,0	50,0	-57,1	4,2	83,3	12,2	35,8	0,8	0,1	-5,6	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-21,0	NO	0,3	2,8	-14,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,0	NO	0,3	2,7	-13,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-19,9	NO	0,4	4,8	-13,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-8,5	NO	1,1	9,4	-15,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,5	6,6	-7,8	0,0	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-19,9	NO	2,1	28,9	-25,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-21,9	NO	3,1	31,5	-27,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-14,4	NO	0,9	9,9	-15,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-15,8	NO	2,0	19,7	-18,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-10,1	NO	1,0	11,0	-18,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-6,8	NO	1,9	28,3	-20,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-13,3	NO	0,5	3,4	-15,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-12,8	NO	0,5	11,2	-12,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-13,9	NO	2,1	28,6	-22,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-11,0	NO	0,4	4,8	-13,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-17,0	NO	0,2	10,8	-12,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-15,6	NO	4,7	34,6	-43,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-20,5	NO	1,1	5,5	-14,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-14,6	NO	4,2	47,1	-29,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-18,4	NO	0,7	12,4	-16,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-15,3	SI	2,4	18,2	-28,1	0,0	83,3	12,2	23,8	7,4	49,4	-33,5	14,3	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-18,2	NO	1,0	13,7	-16,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,6	NO	0,9	12,0	-16,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-20,4	NO	0,9	11,9	-16,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-14,2	NO	0,9	6,2	-17,7	0,0	83,3	12,2	29,8	1,2	6,1	-5,7	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-15,0	NO	2,6	21,6	-31,1	0,0	83,3	12,2	23,8	6,0	35,7	-25,5	6,5	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-11,3	NO	1,6	11,3	-18,8	0,0	83,3	12,2	29,8	6,0	37,3	-25,0	8,5	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	23,1	-25,6	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	14,8	-9,9	0,9	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	8,3	-9,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	11,2	-7,4	0,0	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	33,7	-37,5	1,7	83,3	12,2	35,8	0,0	1,4	-0,5	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	3,4	-2,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	2,5	-1,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	4,6	-3,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	4,1	-4,5	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	6,9	-4,6	0,0	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	23,1	-15,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	16,1	-10,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	8,1	-6,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	15,7	-10,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	7,1	-7,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-2,4	NO	0,2	24,5	-17,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-6,8	NO	0,4	2,2	-8,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	6,2	-4,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	21,5	-14,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-6,5	NO	1,5	5,3	-9,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-7,3	NO	1,2	9,7	-8,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	23,6	-26,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	1,0	-0,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	31,8	-21,2	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	8,7	-5,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	SI	0,0	10,6	-11,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	33,2	-22,1	13,2	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	11,6	-7,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	9,7	-6,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	10,4	-6,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	1,2	-1,3	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	5,9	-2,1	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	15,0	-16,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	23,5	-15,6	6,7	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	9,4	-10,4	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	23,9	-16,0	7,0	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	1,1	-0,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	4,5	-3,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	14,4	-9,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	11,8	-7,9	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 23 - Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-65,7	NO	0,9	7,5	-64,1	0,0	93,3	13,0	35,8	1,9	11,5	-42,2	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-47,8	NO	0,6	5,5	-46,7	0,0	93,3	13,0	23,8	5,2	17,2	-31,9	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-106,6	SI	0,1	29,6	-110,3	0,0	93,3	13,0	35,8	3,5	4,7	-36,6	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-106,4	NO	0,3	4,9	-61,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-104,7	NO	0,3	6,0	-60,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-99,4	NO	0,1	1,4	-57,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-65,5	NO	0,3	1,5	-63,3	0,0	93,3	13,0	23,8	4,2	26,5	-45,5	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-98,5	NO	0,1	2,4	-57,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-66,2	NO	1,8	18,2	-40,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-65,7	NO	2,6	13,0	-48,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-63,6	NO	2,4	25,3	-41,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-51,8	NO	2,4	16,4	-53,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-36,6	NO	3,0	33,2	-31,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-27,5	NO	1,6	12,2	-30,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-91,2	NO	0,9	13,0	-53,8	0,0	93,3	13,0	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 23 - Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
19	3,75	38	-35,7	NO	0,0	0,7	-20,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-71,8	NO	1,9	14,3	-71,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-58,5	NO	2,4	0,3	-33,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-100,6	SI	0,3	2,4	-97,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-114,9	NO	3,3	23,2	-68,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-107,7	NO	1,8	9,0	-62,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-107,7	NO	0,8	13,2	-63,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-72,0	NO	3,6	27,1	-76,3	0,0	93,3	13,0	23,8	1,0	8,1	-45,7	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-105,8	NO	1,1	19,9	-63,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-108,9	NO	1,1	18,9	-64,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-112,7	NO	1,0	18,0	-66,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-66,3	NO	4,9	31,8	-73,3	0,0	93,3	13,0	29,8	0,4	11,9	-23,4	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-94,3	SI	4,4	22,9	-94,5	0,0	93,3	13,0	23,8	2,1	2,7	-59,3	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-87,7	NO	2,7	19,1	-87,6	0,0	93,3	13,0	29,8	5,7	41,4	-63,1	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-47,5	NO	0,9	6,7	-46,5	0,0	93,3	13,0	35,8	1,4	10,9	-31,0	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-36,1	NO	0,8	4,4	-35,2	0,0	93,3	13,0	23,8	5,3	20,1	-26,0	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-76,1	NO	0,1	28,5	-82,7	0,0	93,3	13,0	35,8	4,0	7,1	-26,2	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-77,5	NO	0,5	7,0	-45,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-76,1	NO	0,5	7,5	-44,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-72,3	NO	0,3	3,3	-42,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-47,1	NO	0,1	0,0	-45,6	0,0	93,3	13,0	23,8	4,6	29,9	-36,6	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-71,4	NO	0,1	1,2	-41,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-49,4	NO	2,2	24,0	-33,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-47,3	NO	3,6	15,6	-36,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-47,0	NO	3,1	32,0	-35,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-38,4	NO	2,7	19,5	-43,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-26,8	NO	4,0	43,9	-32,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-21,8	NO	2,1	14,9	-26,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-65,7	NO	1,0	15,1	-39,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-28,6	NO	0,0	0,0	-16,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-55,6	NO	2,3	16,6	-57,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-46,6	NO	3,1	1,2	-27,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-70,9	NO	0,3	1,6	-68,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-83,3	NO	3,9	28,8	-52,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-78,1	NO	2,1	13,1	-46,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-78,4	NO	1,0	15,1	-46,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-52,5	NO	4,4	32,7	-62,6	0,0	93,3	13,0	23,8	1,0	7,1	-33,5	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-77,0	NO	1,5	24,1	-48,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-79,3	NO	1,4	23,0	-49,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-81,9	NO	1,3	21,5	-50,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-49,2	NO	5,8	34,9	-60,6	0,0	93,3	13,0	29,8	1,0	13,8	-18,0	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-67,9	NO	5,3	26,9	-71,7	0,0	93,3	13,0	23,8	2,8	0,8	-42,8	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-63,6	NO	3,0	21,9	-66,5	0,0	93,3	13,0	29,8	6,6	44,6	-51,2	2,2	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-29,4	NO	1,0	6,8	-33,9	0,0	83,3	12,2	35,8	1,7	10,3	-21,2	0,0	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-23,8	NO	0,5	3,2	-26,8	0,0	83,3	12,2	23,8	4,5	20,2	-21,1	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-46,8	NO	0,4	28,4	-66,5	0,0	83,3	12,2	35,8	3,5	8,1	-17,2	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-48,7	NO	0,5	8,4	-33,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-47,7	NO	0,4	8,5	-32,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-45,3	NO	0,3	4,7	-30,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-29,0	NO	0,1	1,1	-32,3	0,0	83,3	12,2	23,8	4,1	30,2	-29,5	1,2	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-44,6	NO	0,1	1,0	-29,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-32,8	NO	1,9	24,4	-29,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-29,6	NO	3,1	16,5	-29,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-31,1	NO	2,9	34,7	-33,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-24,8	NO	2,4	19,4	-37,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-17,5	NO	3,7	48,9	-31,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-16,6	NO	1,9	15,8	-23,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-40,5	NO	0,8	15,1	-26,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-20,4	NO	0,0	0,4	-13,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-39,5	NO	2,1	17,1	-49,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-34,6	NO	2,8	2,2	-20,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-42,3	NO	0,4	2,0	-47,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-52,4	NO	3,4	29,7	-42,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-49,1	NO	1,7	12,5	-29,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-49,1	NO	0,8	14,9	-30,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-32,7	NO	4,1	34,3	-56,3	0,0	83,3	12,2	23,8	1,3	8,1	-22,7	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-48,2	NO	1,2	25,3	-38,8</											

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 23 - Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							-----	kg/cmq	-----									
14	14,65	196	-10,4	NO	2,8	19,2	-24,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-8,1	NO	3,7	48,2	-32,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-11,3	NO	1,9	14,5	-21,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-16,2	NO	1,3	14,3	-15,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-10,1	NO	0,3	1,8	-6,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-24,5	NO	1,7	15,1	-33,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-22,6	NO	2,5	2,9	-13,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-15,6	NO	0,8	3,6	-17,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-22,6	NO	3,3	27,2	-25,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-21,4	NO	1,2	9,2	-14,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-20,0	NO	1,1	14,3	-17,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-12,8	NO	4,6	33,8	-40,3	2,2	83,3	12,2	23,8	1,7	10,2	-11,4	0,0	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-19,8	NO	1,9	25,3	-23,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-20,2	NO	1,7	23,7	-22,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-20,8	NO	1,6	22,3	-22,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-13,9	NO	5,0	35,0	-41,9	0,0	83,3	12,2	29,8	0,8	15,0	-8,3	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-16,3	NO	5,3	28,9	-36,8	0,0	83,3	12,2	23,8	2,0	2,0	-10,9	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-15,5	SI	2,7	20,5	-30,2	0,0	83,3	12,2	29,8	7,4	47,5	-32,4	13,1	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	2,9	-3,2	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	3,5	-2,3	0,0	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	2,2	-2,4	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	11,6	-7,7	0,0	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	18,0	-20,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	4,9	-1,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	5,1	-3,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	5,9	-3,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	3,2	-2,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	4,1	-4,6	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	19,0	-12,7	3,7	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	2,4	-1,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	16,4	-11,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	11,8	-9,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	25,9	-17,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	13,2	-14,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-1,9	NO	1,6	41,5	-27,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-6,4	NO	1,0	12,6	-16,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	13,1	-8,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	2,7	-1,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-11,5	NO	2,7	14,6	-21,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-10,9	NO	2,9	3,2	-7,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	2,7	-3,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	15,1	-10,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	3,0	-2,0	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	12,6	-8,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	21,6	-24,1	0,2	83,3	12,2	23,8	0,0	5,1	-3,4	0,0	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	21,0	-14,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	18,8	-12,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	18,3	-12,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	23,5	-26,1	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	13,4	-4,9	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	22,0	-24,4	0,6	83,3	12,2	23,8	0,0	1,3	-0,9	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	SI	0,0	12,2	-13,5	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	32,2	-21,4	12,5	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	10,5	-7,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	8,5	-5,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	25,9	-17,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	25,2	-16,8	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 24 - Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-81,6	NO	0,6	4,5	-79,0	0,0	93,3	13,0	35,8	6,1	44,3	-60,8	0,5	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-84,7	NO	3,3	27,3	-88,0	0,0	93,3	13,0	23,8	3,5	21,5	-55,6	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-87,5	NO	1,4	22,5	-89,2	0,0	93,3	13,0	35,8	0,9	14,2	-30,7	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-114,1	NO	1,1	18,5	-67,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-111,7	NO	1,1	18,6	-66,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-105,3	NO	1,1	18,9	-62,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-83,5	NO	3,3	25,0	-85,8	0,0	93,3	13,0	23,8	4,4	28,8	-56,7	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-104,8	NO	0,0	1,4	-60,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-80,1	NO	1,7	18,2	-48,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-91,2	NO	0,9	3,7	-66,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-116,7	NO	3,3	21,7	-69,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-105,1	SI	2,5	17,1	-103,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-63,2	NO	2,5	25,6	-41,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-66,2	NO	2,0	14,9	-66,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-42,8	NO	0,9	12,9	-26,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-90,7	NO	0,0	0,6	-52,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-21,1	NO	1,6	12,3	-24,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-47,1	NO	3,1	11,6	-28,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-41,1	NO	0,4	3,0	-39,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-62,5	NO	2,7	27,9	-41,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-84,4	NO	1,1	5,5	-49,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-101,9	NO	0,9	13,5	-60,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-53,5	NO	0,0	0,5	-51,7	0,0	93,3	13,0	23,8	1,3	9,3	-34,4	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-98,8	NO	0,2	2,8	-57,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-101,6	NO	0,4	6,7	-59,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-104,9	NO	0,3	4,9	-60,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-86,8	SI	3,0	36,6	-95,0	0,0	93,3	13,0	29,8	2,1	4,0	-29,8	0,0	93,3	13,0	8,9

C.D.S.

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 24 - Prop.Massa: -Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
35	3,75	70	-58,3	NO	0,6	3,8	-56,5	0,0	93,3	13,0	23,8	0,2	1,8	-36,7	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-72,2	NO	2,7	19,0	-73,1	0,0	93,3	13,0	29,8	2,1	13,6	-46,5	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-59,4	NO	0,5	3,5	-57,5	0,0	93,3	13,0	35,8	7,2	49,1	-51,0	4,7	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-62,2	NO	4,0	31,6	-70,3	0,0	93,3	13,0	23,8	3,5	24,4	-43,1	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-63,4	NO	1,7	22,1	-67,0	0,0	93,3	13,0	35,8	0,4	16,2	-23,0	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-83,1	NO	1,3	20,7	-50,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-81,4	NO	1,4	22,6	-50,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-76,8	NO	1,4	23,0	-47,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-60,6	NO	4,1	30,1	-67,8	0,0	93,3	13,0	23,8	4,7	32,4	-44,9	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-76,2	NO	0,0	0,1	-44,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-60,0	NO	2,0	23,5	-38,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-66,4	NO	1,2	5,1	-48,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-85,1	NO	4,0	27,8	-52,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-74,2	NO	2,8	20,4	-75,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-49,5	NO	3,1	30,4	-35,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-52,1	NO	2,6	18,0	-54,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-33,5	NO	1,0	15,2	-22,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-64,8	NO	0,0	0,4	-37,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-15,8	NO	2,1	14,7	-22,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-35,8	NO	4,1	17,4	-23,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-31,3	NO	0,4	2,2	-30,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-46,5	NO	3,5	35,0	-36,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-60,2	NO	1,0	7,4	-35,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-73,8	NO	1,0	15,6	-44,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-38,7	NO	0,4	2,4	-37,4	0,0	93,3	13,0	23,8	1,4	8,4	-25,1	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-71,6	NO	0,4	5,0	-41,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-73,9	NO	0,6	8,3	-43,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-76,2	NO	0,5	7,2	-44,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-63,0	NO	3,6	38,8	-76,1	0,0	93,3	13,0	29,8	2,4	6,3	-21,7	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-42,5	NO	0,6	2,6	-41,1	0,0	93,3	13,0	23,8	0,2	0,1	-26,7	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-52,0	NO	3,0	21,7	-56,1	0,0	93,3	13,0	29,8	1,6	12,1	-34,0	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-37,0	NO	0,7	3,8	-41,5	0,0	83,3	12,2	35,8	6,5	50,5	-44,1	10,5	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-39,1	NO	3,7	32,3	-60,2	0,0	83,3	12,2	23,8	2,9	24,3	-32,4	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-39,8	NO	1,9	22,3	-53,8	0,0	83,3	12,2	35,8	0,4	17,0	-16,6	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-52,2	NO	1,1	22,8	-40,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-51,1	NO	1,2	23,5	-39,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-48,3	NO	1,2	24,2	-38,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-37,6	NO	3,8	31,7	-58,2	0,0	83,3	12,2	23,8	4,3	32,5	-35,1	1,1	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-47,8	NO	0,0	0,3	-31,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-39,7	NO	1,6	23,3	-32,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-42,0	NO	1,0	5,9	-35,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-53,7	NO	3,6	29,4	-42,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-44,3	NO	2,5	20,4	-56,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-35,9	NO	2,8	31,3	-29,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-37,9	NO	2,3	19,1	-42,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-23,3	NO	0,9	15,4	-17,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-39,6	NO	0,0	0,2	-26,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-11,6	NO	1,8	15,3	-22,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-24,6	NO	3,9	20,6	-19,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-20,9	NO	0,5	2,6	-23,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-31,0	NO	3,2	37,4	-35,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-37,5	NO	0,5	5,1	-22,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-46,1	NO	0,8	15,4	-29,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-23,9	NO	0,2	3,5	-27,1	0,0	83,3	12,2	23,8	1,7	9,4	-17,5	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-44,8	NO	0,3	6,4	-30,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-46,2	NO	0,5	9,3	-31,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-47,7	NO	0,5	8,5	-32,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-39,6	NO	3,3	39,2	-67,6	0,0	83,3	12,2	29,8	2,2	7,5	-14,7	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-26,6	NO	0,6	1,9	-29,6	0,0	83,3	12,2	23,8	0,2	0,4	-17,7	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-32,0	NO	2,7	21,7	-45,4	0,0	83,3	12,2	29,8	1,9	12,2	-23,4	0,0	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-14,7	SI	0,6	4,5	-17,4	0,0	83,3	12,2	35,8	7,9	50,4	-33,7	14,9	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-15,9	NO	4,6	32,3	-40,8	0,0	83,3	12,2	23,8	3,2	23,2	-19,6	0,1	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-16,7	NO	2,0	23,0	-34,3	0,0	83,3	12,2	35,8	0,4	16,6	-9,7	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-21,4	NO	1,6	22,8	-23,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,9	NO	1,7	23,4	-23,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-19,9	NO	1,8	24,4	-23,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-14,8	NO	4,3	31,5	-39,5	0,0	83,3	12,2	23,8	4,8	31,3	-23,3	4,5	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-19,5	NO	0,2	0,6	-13,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-18,6	NO	1,6	21,1	-20,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-18,4	NO	1,3	5,7	-16,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-23,3	NO	3,6	27,5	-25,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-16,6	NO	2,9	20,0	-30,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-22,8	NO	2,5	27,9	-26,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-24,2	NO	2,0	17,4	-35,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-11,1	NO	1,3	14,8	-13,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-15,6	NO	0,3	1,0	-10,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-7,5	NO	1,8	13,8	-18,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-13,1	NO	3,8	22,8	-15,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-9,1	NO	0,9	4,2	-11,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-15,0	NO	3,5	36,8	-27,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-16,5	NO	0,2	0,9	-9,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-18,8	NO	1,2	14,8	-17,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-9,0	NO	0,9	4,1	-11,2	0,0	83,3	12,2	23,8	2,2	11,5	-9,9	0,0	83,3	12,2	8,9

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 24 - Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
31	14,65	213	-18,2	NO	0,3	6,3	-13,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-18,7	NO	0,5	8,7	-14,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-19,3	NO	0,4	8,2	-14,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-16,5	NO	3,3	37,8	-48,5	0,4	83,3	12,2	29,8	2,4	7,4	-6,5	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-10,6	NO	0,7	2,5	-12,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,1	1,8	-7,2	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-12,3	NO	2,6	20,0	-27,3	0,0	83,3	12,2	29,8	1,9	13,0	-12,6	0,0	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	SI	0,0	1,5	-1,7	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	34,3	-22,9	13,9	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	23,3	-25,9	2,1	83,3	12,2	23,8	0,0	13,6	-9,1	0,1	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	14,2	-15,7	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	15,2	-5,5	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	18,7	-12,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	18,7	-12,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	20,2	-13,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	20,1	-22,4	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	20,2	-13,5	4,5	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	1,5	-1,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	15,3	-10,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	3,9	-3,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	16,0	-10,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	13,8	-15,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-11,2	NO	2,8	26,0	-19,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-11,2	NO	3,0	17,0	-23,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	12,5	-8,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	2,8	-1,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-4,7	NO	1,0	11,8	-15,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-4,3	NO	1,8	17,9	-12,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	3,1	-3,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	26,9	-18,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	2,6	-1,7	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	13,1	-8,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	5,6	-6,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	6,1	-4,1	0,0	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	4,5	-3,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	6,5	-4,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	5,3	-3,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	25,5	-28,3	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	4,6	-1,7	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	1,9	-2,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	1,5	-1,0	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	11,8	-13,1	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	4,5	-3,0	0,0	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	24,6	-16,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	28,2	-18,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	7,8	-5,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	12,8	-8,5	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 25 - Prop.Mod:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-69,1	NO	0,7	3,4	-66,8	0,0	93,3	13,0	35,8	4,8	33,4	-49,9	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-60,8	NO	1,2	21,1	-64,5	0,0	93,3	13,0	23,8	7,7	29,5	-42,6	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-107,7	SI	1,4	19,1	-106,7	0,0	93,3	13,0	35,8	2,6	7,6	-37,0	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-109,5	NO	0,5	9,1	-63,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-108,9	NO	0,5	7,8	-63,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-100,5	NO	0,6	9,4	-58,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-84,4	NO	1,8	13,0	-82,9	0,0	93,3	13,0	23,8	6,4	39,5	-60,2	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-100,2	NO	0,5	4,8	-58,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-55,3	NO	3,8	32,9	-39,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-91,4	NO	0,7	2,0	-66,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-96,4	NO	0,8	0,3	-55,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-86,5	NO	3,7	24,9	-88,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-63,5	NO	0,4	3,1	-36,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-52,2	NO	0,5	3,4	-50,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-68,5	NO	1,4	19,3	-42,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-69,1	NO	0,6	5,7	-40,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-51,1	NO	0,2	1,5	-49,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-53,3	NO	0,8	6,8	-31,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-55,6	NO	0,8	4,1	-54,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-80,2	NO	0,6	9,7	-47,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-112,9	NO	3,2	19,8	-66,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-106,9	NO	1,3	19,1	-63,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-52,3	NO	1,2	8,9	-51,6	0,0	93,3	13,0	23,8	0,5	0,7	-32,9	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-103,1	NO	0,3	5,4	-59,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-104,3	NO	0,2	3,3	-60,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-109,3	NO	0,3	4,8	-63,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-67,5	NO	5,6	38,7	-78,3	0,0	93,3	13,0	29,8	0,4	3,0	-23,2	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-82,4	NO	2,9	11,8	-80,5	0,0	93,3	13,0	23,8	3,6	4,2	-51,8	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-85,1	NO	3,7	25,0	-87,1	0,0	93,3	13,0	29,8	3,8	27,6	-57,5	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-50,1	NO	1,2	8,6	-49,4	0,0	93,3	13,0	35,8	5,3	36,5	-40,9	0,4	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-45,6	NO	1,2	23,9	-53,0	0,0	93,3	13,0	23,8	8,7	36,9	-37,1	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-77,1	NO	2,0	15,1	-76,6	0,0	93,3	13,0	35,8	2,8	8,3	-26,6	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-79,9	NO	0,6	9,9	-46,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-79,2	NO	0,6	10,0	-46,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-73,2	NO	0,7	11,2	-43,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-61,2	NO	2,1	15,4	-61,8	0,0	93,3	13,0	23,8	7,3	48,0	-51,2	3,8	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-72,8	NO	0,7	10,1	-42,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-42,5	NO	4,8	46,3	-39,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-65,6	NO	1,0	1,7	-47,5	0,0	93,3	13,0	29,8							

C.D.S.

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 25 - Prop.Modò:+Fx-0.3°Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3rd Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo ----- kg/cmq	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo ----- kg/cmq	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
13	7,60	103	-71,0	NO	1,1	2,2	-41,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-62,4	NO	4,5	32,2	-70,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-48,7	NO	0,5	3,3	-28,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-41,4	NO	0,7	4,6	-40,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-50,6	NO	1,7	24,9	-34,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-50,2	NO	0,7	10,3	-30,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-38,9	NO	0,4	2,3	-37,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-41,6	NO	1,2	10,5	-25,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-40,7	NO	1,2	8,9	-40,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-58,8	NO	1,0	12,7	-35,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-80,8	NO	4,0	30,0	-51,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-77,7	NO	1,7	24,5	-48,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-37,8	NO	1,3	9,6	-38,3	0,0	93,3	13,0	23,8	0,8	5,1	-24,1	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-74,8	NO	0,3	5,4	-43,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-75,9	NO	0,2	3,6	-44,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-79,3	NO	0,2	4,5	-46,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-49,8	NO	7,0	44,5	-67,6	0,0	93,3	13,0	29,8	0,1	2,0	-17,1	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-59,3	NO	3,5	12,0	-58,4	0,0	93,3	13,0	23,8	5,0	10,2	-37,6	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-61,6	NO	4,5	31,8	-69,5	0,0	93,3	13,0	29,8	3,8	27,6	-43,8	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-31,2	NO	0,8	9,5	-37,2	0,0	83,3	12,2	35,8	5,0	37,2	-34,2	4,5	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-29,8	NO	1,3	23,8	-46,6	0,0	83,3	12,2	23,8	7,5	38,0	-32,6	3,8	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-47,2	NO	1,4	14,0	-55,9	0,0	83,3	12,2	35,8	2,5	8,4	-17,4	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-50,2	NO	0,5	10,8	-34,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-49,7	NO	0,5	10,3	-34,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-46,0	NO	0,6	11,5	-32,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-37,8	NO	2,1	16,1	-47,2	0,0	83,3	12,2	23,8	6,5	49,1	-43,7	9,5	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-45,5	NO	0,6	11,4	-32,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-29,7	NO	4,1	48,1	-40,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-40,3	NO	0,9	1,5	-33,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-45,6	NO	1,0	3,1	-30,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-38,3	NO	3,9	33,2	-60,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-34,0	NO	0,4	2,8	-19,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-30,5	NO	0,7	5,1	-30,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-32,4	NO	1,5	26,0	-26,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-31,5	NO	0,6	11,0	-23,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-27,4	NO	0,3	2,6	-30,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-29,8	NO	1,2	12,8	-19,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-25,8	NO	0,9	9,6	-31,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-38,0	NO	1,0	14,3	-28,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-49,6	NO	3,2	30,5	-35,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-48,6	NO	1,4	25,3	-33,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-23,5	NO	1,3	9,4	-29,0	0,0	83,3	12,2	23,8	0,3	5,2	-16,3	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-46,8	NO	0,2	4,8	-31,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-47,5	NO	0,1	3,2	-31,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-49,6	NO	0,2	3,8	-33,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-32,4	NO	6,4	46,2	-65,8	0,0	83,3	12,2	29,8	0,3	1,6	-11,8	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-36,2	NO	3,2	12,0	-42,5	0,0	83,3	12,2	23,8	3,9	11,3	-25,1	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-38,0	NO	4,0	33,1	-59,7	0,0	83,3	12,2	29,8	3,7	28,4	-33,4	0,0	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-12,2	NO	1,2	8,4	-17,2	0,0	83,3	12,2	35,8	5,9	37,5	-25,5	8,4	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-12,8	NO	2,1	23,6	-32,0	0,0	83,3	12,2	23,8	7,5	36,4	-24,0	6,5	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-18,9	NO	1,1	14,5	-28,7	0,0	83,3	12,2	35,8	2,2	8,1	-7,5	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-20,6	NO	0,9	11,0	-16,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,3	NO	0,8	10,6	-16,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-18,9	NO	0,9	11,8	-15,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-14,9	SI	2,0	15,9	-25,7	0,0	83,3	12,2	23,8	7,2	46,9	-31,9	13,0	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-18,5	NO	0,5	10,2	-15,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-15,1	NO	3,9	44,0	-32,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-16,6	NO	1,4	1,9	-13,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-20,5	NO	1,0	2,7	-13,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-15,0	NO	4,5	32,3	-40,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-20,1	NO	0,3	1,5	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-19,9	NO	0,5	4,7	-23,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-13,9	NO	2,0	24,7	-20,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-13,1	NO	0,3	9,2	-11,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-16,8	NO	0,4	2,5	-18,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-17,9	NO	1,3	14,3	-14,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-10,4	NO	0,6	7,3	-15,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-17,5	NO	1,2	14,9	-16,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-20,9	NO	2,4	24,5	-20,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-19,8	NO	1,9	24,4	-23,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-8,9	NO	1,0	8,9	-15,0	0,0	83,3	12,2	23,8	0,1	2,2	-6,3	0,0	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-19,1	NO	0,4	4,9	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,3	NO	0,3	3,5	-13,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-20,1	NO	0,4	3,9	-13,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-14,2	NO	6,2	45,0	-51,8	6,2	83,3	12,2	29,8	0,4	1,7	-5,2	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-13,9	NO	3,3	12,7	-20,8	0,0	83,3	12,2	23,8	4,0	9,4	-10,5	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-14,8	NO	4,1	31,0	-39,2	0,0	83,3	12,2	29,8	4,3	28,5	-21,8	3,0	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	7,4	-8,2	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	24,1	-16,1	7,1	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	16,8	-18,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	23,5	-15,7	6,7	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	8,1	-9,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	8,4	-3,0	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	9,5	-6,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	8,7	-5,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	10,1	-6,7	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 25 - Prop.Modolo: +Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo -----	SgmTr kg/cmq	RcLim -----	RtLim -----	DeltRt -----	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo -----	SgmTr kg/cmq	RcLim -----	RtLim -----	DeltRt -----
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	8,9	-9,9	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	31,7	-21,2	12,2	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	6,9	-4,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	29,4	-19,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	0,9	-0,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	0,6	-0,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	22,2	-24,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-8,9	NO	1,1	2,8	-6,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-9,7	NO	1,4	5,3	-12,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	20,4	-13,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	4,7	-3,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-8,2	NO	0,4	1,5	-9,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-7,5	NO	0,1	11,4	-10,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	4,8	-5,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	12,5	-8,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	12,5	-8,3	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	20,9	-13,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	3,8	-4,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	4,0	-2,7	0,0	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	4,5	-3,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	3,1	-2,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	4,0	-2,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	31,0	-34,5	4,7	83,3	12,2	29,8	0,0	2,5	-0,9	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	9,9	-11,0	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	9,8	-6,5	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	19,4	-21,6	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	16,8	-11,2	2,3	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	11,3	-7,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	13,5	-9,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	5,2	-3,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	2,4	-1,6	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 26 - Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
----- kg/cmq -----																		
1	3,75	2	-91,2	NO	3,9	26,4	-93,2	0,0	93,3	13,0	35,8	4,5	32,8	-62,4	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-94,0	NO	3,6	15,4	-92,2	0,0	93,3	13,0	23,8	4,2	2,2	-59,1	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-66,4	NO	6,2	39,6	-77,6	0,0	93,3	13,0	35,8	0,1	5,7	-22,9	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-114,5	NO	0,5	9,0	-66,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-108,8	NO	0,5	7,8	-63,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-107,6	NO	0,6	9,5	-62,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-56,1	NO	1,9	13,9	-56,5	0,0	93,3	13,0	23,8	0,6	0,2	-35,3	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-108,1	NO	1,4	19,3	-64,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-120,6	NO	3,5	21,4	-71,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-59,6	NO	0,5	4,1	-43,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-86,7	NO	0,4	1,9	-50,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-67,4	NO	0,8	4,7	-65,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-29,1	NO	0,1	1,1	-16,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-45,7	NO	0,5	3,4	-44,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-56,7	NO	0,5	5,2	-33,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-79,2	NO	1,5	19,8	-48,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-13,2	NO	0,2	1,5	-12,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-48,3	NO	0,8	6,9	-28,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-76,3	NO	3,7	25,1	-79,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-84,3	NO	0,4	8,2	-49,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-46,8	NO	4,0	34,1	-35,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-98,7	NO	0,5	4,9	-57,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-80,8	NO	1,2	8,6	-78,7	0,0	93,3	13,0	23,8	6,5	39,6	-58,2	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-96,2	NO	0,3	5,7	-56,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-104,5	NO	0,2	3,5	-60,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-104,6	NO	0,3	5,0	-60,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-108,0	SI	2,0	18,5	-106,8	0,0	93,3	13,0	29,8	3,1	4,3	-37,1	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-49,7	NO	0,4	17,3	-53,0	0,0	93,3	13,0	23,8	8,2	27,3	-35,3	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-62,5	NO	0,9	4,4	-60,6	0,0	93,3	13,0	29,8	4,0	27,6	-44,3	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-66,2	NO	4,6	34,4	-75,0	0,0	93,3	13,0	35,8	4,9	35,3	-49,1	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-67,6	NO	4,4	17,1	-67,6	0,0	93,3	13,0	23,8	5,7	8,5	-42,6	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-49,4	NO	7,8	45,6	-67,5	0,0	93,3	13,0	35,8	0,6	5,9	-17,1	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-83,2	NO	0,6	9,6	-48,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-79,2	NO	0,6	9,9	-46,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-78,2	NO	0,7	11,3	-46,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-40,7	NO	2,3	16,7	-43,8	0,0	93,3	13,0	23,8	1,0	5,9	-26,0	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-78,7	NO	1,7	26,0	-49,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-86,6	NO	4,3	32,5	-55,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-45,8	NO	0,6	4,6	-33,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-63,2	NO	0,3	2,0	-36,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-48,8	NO	1,3	9,6	-48,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-23,6	NO	0,0	4,0	-14,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-35,7	NO	0,6	4,4	-34,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-41,7	NO	0,7	9,8	-25,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-57,9	NO	1,8	26,4	-38,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-11,3	NO	0,3	2,2	-11,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-37,1	NO	1,2	10,9	-22,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-55,3	NO	4,4	32,8	-65,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-62,1	NO	0,5	10,1	-36,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-35,9	NO	5,2	46,9	-36,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-71,5	NO	0,7	10,0	-42,2	0,0	93,3	13,0	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 26 - Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
30	7,60	120	-58,4	NO	1,2	9,2	-57,5	0,0	93,3	13,0	23,8	7,4	48,1	-49,9	4,2	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-70,0	NO	0,3	5,9	-40,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-76,0	NO	0,2	3,9	-44,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-76,1	NO	0,2	4,8	-44,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-77,1	NO	2,7	14,3	-76,1	0,0	93,3	13,0	29,8	3,4		-26,5	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-37,5	NO	0,2	18,3	-43,3	0,0	93,3	13,0	23,8	9,4	33,9	-31,2	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-45,2	NO	1,4	9,8	-45,1	0,0	93,3	13,0	29,8	4,2	27,7	-34,7	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-41,0	NO	4,2	35,5	-64,4	0,0	83,3	12,2	35,8	4,6	35,8	-38,6	2,3	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-41,0	NO	4,0	17,8	-50,2	0,0	83,3	12,2	23,8	4,7	9,5	-27,7	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-32,7	NO	7,1	47,3	-66,4	0,0	83,3	12,2	35,8	0,5	6,2	-12,3	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-52,2	NO	0,5	10,4	-36,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-49,7	NO	0,5	10,2	-34,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-49,0	NO	0,6	11,6	-34,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-25,4	NO	2,2	17,5	-36,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,4	5,9	-17,7	0,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-49,3	NO	1,4	27,0	-40,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-53,4	NO	3,5	33,2	-44,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-31,6	NO	0,5	4,3	-26,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-40,3	NO	0,1	2,6	-27,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-30,3	NO	1,0	10,3	-36,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-17,8	NO	0,1	6,4	-11,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-26,2	NO	0,6	4,9	-26,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-26,8	NO	0,6	10,6	-17,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-36,5	NO	1,5	27,3	-33,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-9,6	NO	0,3	2,4	-11,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-26,1	NO	1,2	13,6	-18,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-34,4	NO	3,9	33,7	-57,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-40,3	NO	0,5	10,8	-28,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-25,5	NO	4,5	49,3	-34,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-44,8	NO	0,6	11,2	-27,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-36,0	NO	1,2	9,1	-41,8	0,0	83,3	12,2	23,8	6,5	49,0	-42,8	9,8	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-43,9	NO	0,3	5,5	-29,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-47,5	NO	0,2	3,6	-31,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-47,8	NO	0,2	4,3	-32,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-46,9	NO	2,0	13,4	-55,1	0,0	83,3	12,2	29,8	3,0	3,2	-17,1	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-24,8	NO	0,3	17,7	-37,5	0,0	83,3	12,2	23,8	8,0	35,0	-28,1	2,6	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-28,0	NO	1,0	10,7	-34,5	0,0	83,3	12,2	29,8	4,0	28,6	-28,2	0,6	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-16,3	NO	4,4	33,5	-42,6	0,0	83,3	12,2	35,8	5,4	35,9	-26,5	6,7	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-15,6	NO	4,4	18,8	-26,8	0,0	83,3	12,2	23,8	4,2	7,6	-10,9	0,0	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-14,8	NO	6,9	46,4	-52,8	0,6	83,3	12,2	35,8	0,1	6,3	-6,2	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-21,4	NO	0,8	10,6	-16,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,3	NO	0,8	10,5	-16,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-20,2	NO	0,9	11,9	-16,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-9,7	NO	2,2	17,3	-23,0	0,0	83,3	12,2	23,8	0,1	2,8	-6,9	0,0	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-20,1	NO	1,9	26,1	-24,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-22,5	NO	2,9	27,5	-25,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-15,7	NO	0,4	4,1	-13,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-18,1	NO	0,2	3,9	-12,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-11,8	NO	0,7	8,1	-17,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-10,9	NO	0,4	8,6	-10,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-16,7	NO	0,4	4,5	-19,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-11,6	NO	0,4	8,8	-10,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-15,2	NO	2,0	26,1	-21,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-7,2	NO	0,4	2,4	-8,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-14,8	NO	1,3	15,6	-13,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-13,7	NO	4,4	32,2	-39,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-18,5	NO	0,6	11,0	-15,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-13,4	NO	4,3	44,9	-27,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-18,2	NO	0,5	10,0	-14,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-14,1	SI	1,0	8,6	-19,4	0,0	83,3	12,2	23,8	7,2	46,7	-31,4	13,1	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-17,8	NO	0,5	5,6	-12,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,3	NO	0,3	3,9	-13,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-19,5	NO	0,4	4,4	-13,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-18,5	NO	1,7	13,7	-27,1	0,0	83,3	12,2	29,8	2,8	3,0	-6,7	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-10,8	NO	1,0	17,1	-24,8	0,0	83,3	12,2	23,8	7,8	33,2	-20,9	4,8	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-10,8	NO	1,4	9,4	-16,7	0,0	83,3	12,2	29,8	4,6	28,9	-20,2	4,1	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	20,9	-23,3	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	22,8	-15,2	6,2	83,3		

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 26 - Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr ----- kg/cmq	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr ----- kg/cmq	RcLim	RtLim	DeltRt
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	22,2	-24,7	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	31,6	-21,0	12,1	83,3	12,2	8,9
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	9,8	-6,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	30,9	-20,6	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	6,9	-4,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	3,6	-4,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	5,1	-3,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	3,4	-2,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	4,6	-3,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	7,6	-8,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	12,0	-13,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	8,3	-9,2	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	17,2	-11,5	2,5	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	9,9	-6,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	13,5	-9,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	6,0	-4,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	2,4	-1,6	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 27 - Prop.Modolo:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
----- kg/cmq -----																		
1	3,75	2	-74,7	NO	2,7	18,7	-75,4	0,0	93,3	13,0	35,8	2,1	16,3	-48,6	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-61,8	NO	0,8	6,2	-60,2	0,0	93,3	13,0	23,8	0,3	5,4	-39,1	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-90,3	SI	3,1	36,6	-98,0	0,0	93,3	13,0	35,8	2,2	3,0	-31,0	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-108,5	NO	0,2	2,1	-62,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-104,9	NO	0,2	3,4	-60,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-102,2	NO	0,0	0,4	-59,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-55,4	NO	0,5	3,6	-53,7	0,0	93,3	13,0	23,8	1,5	11,2	-35,9	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-101,8	NO	0,8	12,1	-59,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-91,5	NO	1,1	3,9	-53,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-54,7	NO	1,9	11,7	-40,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-61,5	NO	2,2	21,9	-39,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-45,9	NO	0,6	4,5	-44,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-24,7	NO	2,6	28,0	-23,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-26,3	NO	1,4	9,2	-27,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-85,6	NO	0,1	2,9	-49,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-41,9	NO	0,8	11,3	-25,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-55,4	NO	1,6	11,0	-55,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-56,2	NO	2,0	1,5	-32,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-105,9	SI	2,1	14,8	-103,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-114,2	NO	2,7	16,8	-67,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-81,7	NO	1,2	14,0	-48,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-104,4	NO	0,1	3,1	-60,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-82,1	NO	3,3	23,0	-83,6	0,0	93,3	13,0	23,8	3,8	25,2	-54,9	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-102,9	NO	1,1	17,0	-61,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-108,7	NO	1,0	15,8	-64,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-110,6	NO	1,0	15,6	-65,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-82,5	NO	1,6	23,7	-85,1	0,0	93,3	13,0	29,8	0,8	11,0	-28,7	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-80,6	NO	3,1	23,8	-82,7	0,0	93,3	13,0	23,8	3,0	16,3	-52,1	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-78,6	NO	0,8	6,2	-76,3	0,0	93,3	13,0	29,8	5,7	39,2	-57,2	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-53,9	NO	3,1	22,9	-58,3	0,0	93,3	13,0	35,8	1,6	13,5	-35,5	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-44,9	NO	0,6	3,8	-43,6	0,0	93,3	13,0	23,8	0,3	3,0	-28,4	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-65,7	NO	3,8	39,8	-78,8	0,0	93,3	13,0	35,8	2,5	6,4	-22,6	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-78,9	NO	0,4	5,3	-45,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-76,3	NO	0,4	5,9	-44,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-74,2	NO	0,2	2,0	-43,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-39,8	NO	0,1	1,7	-38,5	0,0	93,3	13,0	23,8	1,4	9,4	-26,0	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-73,8	NO	1,0	15,1	-44,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-66,1	NO	1,3	6,8	-38,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-40,7	NO	2,7	15,3	-32,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-44,8	NO	3,2	30,5	-33,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-33,7	NO	0,5	3,3	-32,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-18,3	NO	3,8	41,7	-27,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-20,4	NO	1,9	12,9	-24,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-62,0	NO	0,1	1,5	-36,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-32,0	NO	1,0	14,4	-21,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-44,0	NO	2,1	14,5	-45,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-44,6	NO	2,8	2,2	-25,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-75,7	NO	2,4	18,2	-76,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-83,7	NO	3,6	24,9	-51,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-60,8	NO	1,5	17,7	-37,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-76,0	NO	0,1	1,5	-44,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-59,8	NO	4,1	29,7	-66,9	0,0	93,3	13,0	23,8	4,2	28,6	-43,1	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-74,9	NO	1,4	22,2	-46,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-79,2	NO	1,3	21,0	-48,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-80,5	NO	1,2	19,9	-49,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-59,6	NO	1,9	23,0	-64,1	0,0	93,3	13,0	29,8	0,4	13,5	-21,4	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-59,3	NO	3,8	28,3	-65,8	0,0	93,3	13,0	23,8	2,9	18,5	-39,7	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-57,1	NO	0,7	5,2	-55,5	0,0	93,3	13,0	29,8	6,6	43,4	-47,3	2,4	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-33,3	NO	2,9	23,5	-48,0	0,0	83,3	12,2	35,8	1,6	11,6	-24,0	0,0	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-28,0	NO	0,6	2,2	-31,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,1	2,5	-18,8	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-41,5	NO	3,6	40,7	-70,3	0,0	83,3	12,2	35,8	2,4	7,9	-15,4	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-49,5	NO	0,4	7,4	-33,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-47,8	NO	0,4	7,4	-32,5	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 27 - Prop.Modolo:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
6	11,10	142	-46,5	NO	0,2	3,8	-31,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-24,6	NO	0,2	0,2	-27,3	0,0	83,3	12,2	23,8	1,6	9,6	-17,9	0,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-46,1	NO	0,8	15,5	-33,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-41,7	NO	0,9	6,5	-28,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-26,9	NO	2,5	16,6	-27,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-29,3	NO	3,1	34,9	-33,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-21,8	NO	0,5	3,0	-24,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-12,1	NO	3,7	49,3	-30,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-15,4	NO	1,8	14,6	-21,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-38,4	NO	0,0	1,2	-22,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-22,0	NO	0,8	14,9	-19,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-32,3	NO	2,0	15,9	-41,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-32,9	NO	2,7	3,0	-19,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-45,6	NO	2,2	18,6	-56,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-53,0	NO	3,4	28,2	-41,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-40,0	NO	1,3	18,3	-26,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-47,6	NO	0,0	0,9	-27,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-37,1	NO	4,0	32,4	-58,3	0,0	83,3	12,2	23,8	3,9	29,1	-33,3	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-47,0	NO	1,2	24,1	-37,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-49,6	NO	1,2	22,7	-38,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-50,5	NO	1,1	21,3	-38,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-37,3	NO	2,0	23,1	-52,0	0,0	83,3	12,2	29,8	0,5	14,7	-15,3	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-37,4	NO	3,7	29,7	-56,4	0,0	83,3	12,2	23,8	2,6	18,7	-28,9	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-35,5	NO	0,8	5,1	-40,0	0,0	83,3	12,2	29,8	6,1	46,5	-41,3	8,6	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-12,9	NO	2,9	22,4	-30,0	0,0	83,3	12,2	35,8	1,7	11,8	-12,3	0,0	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-11,1	NO	0,7	2,6	-12,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,1	3,5	-8,1	0,0	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-17,5	NO	3,6	39,8	-51,0	0,0	83,3	12,2	35,8	2,6	8,2	-7,0	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-20,2	NO	0,4	7,5	-15,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-19,5	NO	0,4	7,5	-14,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-19,1	NO	0,2	4,0	-13,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-9,3	NO	0,4	0,9	-10,3	0,0	83,3	12,2	23,8	2,1	11,2	-9,9	0,0	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-18,7	NO	1,2	15,3	-17,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-18,4	NO	0,5	3,8	-12,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-12,3	NO	3,7	17,2	-17,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-14,2	NO	3,7	36,1	-26,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-9,2	NO	0,9	4,2	-11,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-5,1	NO	3,8	50,3	-32,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-10,4	NO	1,8	14,0	-20,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-15,4	NO	0,4	1,8	-10,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-10,7	NO	1,2	14,9	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-20,6	NO	1,6	14,6	-29,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-21,2	NO	2,3	3,8	-12,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-17,0	NO	2,7	18,4	-29,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-22,9	NO	3,4	27,2	-25,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-18,6	NO	1,3	16,9	-15,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-19,4	NO	0,3	1,4	-13,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-14,7	NO	4,5	32,5	-40,4	0,3	83,3	12,2	23,8	4,4	28,6	-21,7	3,0	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-19,2	NO	1,8	24,7	-23,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-20,2	NO	1,6	23,1	-22,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-20,6	NO	1,6	21,8	-22,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-15,4	NO	2,1	23,1	-33,5	0,0	83,3	12,2	29,8	0,1	15,0	-8,9	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-15,2	NO	4,4	30,0	-38,1	0,0	83,3	12,2	23,8	2,4	18,1	-16,7	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-13,9	SI	0,6	5,3	-17,1	0,0	83,3	12,2	29,8	7,5	47,1	-31,5	13,2	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	13,3	-14,8	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	3,7	-2,5	0,0	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	1,6	-1,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	0,2	-0,2	0,0	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	26,5	-29,5	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	5,1	-1,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	4,7	-3,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	5,5	-3,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	2,7	-1,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	3,4	-3,8	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	5,7	-3,8	0,0	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	12,7	-8,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	0,4	-0,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	12,6	-10,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	27,0	-18,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	3,0	-3,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-0,7	NO	1,6	43,8	-28,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-5,9	NO	0,9	12,1	-16,1	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 27 - Prop.Modolo:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	7,6	-5,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	25,4	-17,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	24,3	-16,2	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 28 - Prop.Modolo:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq									
1	3,75	2	-89,5	NO	2,4	16,9	-88,7	0,0	93,3	13,0	35,8	5,8	40,9	-63,9	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-96,0	SI	4,0	22,7	-96,2	0,0	93,3	13,0	23,8	1,1	8,2	-60,7	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-72,4	NO	4,3	31,8	-78,8	0,0	93,3	13,0	35,8	0,1	11,3	-25,4	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-115,6	NO	1,0	15,6	-68,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-111,3	NO	1,0	15,1	-65,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-107,7	NO	1,0	16,0	-63,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-71,5	NO	3,1	21,6	-73,4	0,0	93,3	13,0	23,8	1,5	12,5	-46,0	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-107,6	NO	0,8	11,5	-63,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-104,9	NO	1,3	4,5	-60,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-77,7	NO	1,1	1,0	-56,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-110,0	NO	2,4	13,8	-64,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-94,6	NO	0,6	4,7	-91,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-48,6	NO	1,9	16,9	-30,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-61,7	NO	1,6	11,3	-61,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-41,0	NO	0,1	2,5	-23,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-92,6	NO	0,8	11,5	-54,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-8,6	NO	1,3	9,0	-12,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-45,7	NO	2,5	10,3	-27,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-51,4	NO	2,2	15,6	-52,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-66,3	NO	2,1	21,9	-41,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-59,7	NO	1,9	17,5	-36,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-99,1	NO	0,1	3,1	-57,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-65,5	NO	0,2	1,9	-63,3	0,0	93,3	13,0	23,8	4,2	26,5	-45,5	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-96,4	NO	0,1	0,3	-55,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-102,0	NO	0,2	3,5	-59,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-103,4	NO	0,2	1,8	-60,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-101,8	SI	0,0	26,8	-104,8	0,0	93,3	13,0	29,8	3,0	1,1	-34,9	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-47,3	NO	0,0	9,2	-47,3	0,0	93,3	13,0	23,8	4,9	16,0	-31,3	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-64,1	NO	0,7	5,8	-62,3	0,0	93,3	13,0	29,8	2,5	18,3	-42,6	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-65,2	NO	2,8	20,7	-67,4	0,0	93,3	13,0	35,8	6,7	46,4	-52,8	2,9	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-69,8	NO	5,0	27,2	-73,7	0,0	93,3	13,0	23,8	2,0	6,2	-44,1	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-53,2	NO	5,4	34,6	-63,8	0,0	93,3	13,0	35,8	0,8	13,7	-19,3	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-84,2	NO	1,2	18,6	-50,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-81,2	NO	1,3	20,1	-49,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-78,5	NO	1,3	20,8	-48,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-52,1	NO	3,9	27,7	-59,3	0,0	93,3	13,0	23,8	1,5	10,9	-33,8	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-78,3	NO	0,9	14,4	-46,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-76,5	NO	1,6	8,2	-44,7	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-58,1	NO	1,6	2,6	-42,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-80,5	NO	3,2	20,7	-48,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-67,9	NO	0,6	3,6	-65,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-38,9	NO	2,5	22,0	-27,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-48,7	NO	2,3	15,3	-50,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-31,0	NO	0,0	1,2	-18,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-67,0	NO	1,0	14,5	-40,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-6,7	NO	1,8	12,2	-13,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-34,6	NO	3,7	16,3	-22,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-37,8	NO	2,6	19,2	-42,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-49,0	NO	2,9	29,7	-35,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-43,8	NO	2,6	23,6	-30,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-71,7	NO	0,1	1,5	-41,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-47,1	NO	0,2	0,5	-45,5	0,0	93,3	13,0	23,8	4,7	30,3	-36,7	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-69,9	NO	0,3	3,0	-40,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-74,1	NO	0,4	6,0	-43,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-75,2	NO	0,4	4,9	-43,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-73,1	NO	0,2	26,0	-78,6	0,0	93,3	13,0	29,8	3,5	3,9	-25,1	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-35,0	NO	0,4	7,3	-35,1	0,0	93,3	13,0	23,8	5,3	18,4	-24,7	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-46,1	NO	0,6	4,5	-44,9	0,0	93,3	13,0	29,8	2,1	15,3	-31,2	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-40,6	NO	2,6	21,3	-53,2	0,0	83,3	12,2	35,8	6,3	48,3	-44,6	8,7	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-43,0	NO	4,7	28,7	-59,8	0,0	83,3	12,2	23,8	1,7	5,7	-28,9	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-34,5	NO	5,1	35,4	-58,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,7	15,0	-14,4	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-52,8	NO	1,1	21,1	-39,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-51,0	NO	1,1	21,7	-38,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-49,3	NO	1,1	22,5	-38,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-32,5	NO	3,7	30,2	-52,6	0,0	83,3	12,2	23,8	1,6	11,1	-23,4	0,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-49,1	NO	0,8	14,7	-35,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-48,4	NO	1,3	8,4	-33,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-38,4	NO	1,4	3,8	-32,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-51,0	NO	3,0	23,5	-38,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-41,1	NO	0,6	3,4	-45,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-29,0	NO	2,4	23,8	-23,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-35,4	NO	2,2	17,3	-39,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-21,2	NO	0,1	1,1	-12,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-41,3	NO	0,8	14,8	-30,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-5,8	NO	1,7	13,6	-16,8	0,0	83,3	12,2	23,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 28 - Prop.Modolo:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cm	SgmTr kg/cm	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cm	SgmTr kg/cm	RcLim	RtLim	DeltRt
22	11,10	158	-23,6	NO	3,7	20,0	-18,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-24,4	NO	2,4	19,6	-37,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-32,3	NO	2,8	33,1	-33,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-29,0	NO	2,4	25,9	-24,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-44,8	NO	0,0	0,9	-26,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-29,0	NO	0,1	2,1	-32,4	0,0	83,3	12,2	23,8	4,3	30,9	-29,9	1,6	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-43,8	NO	0,3	4,7	-29,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-46,3	NO	0,4	7,6	-31,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-47,1	NO	0,4	6,8	-32,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-45,0	NO	0,1	26,0	-63,1	0,0	83,3	12,2	29,8	3,2	5,6	-16,4	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-22,7	NO	0,3	5,7	-26,6	0,0	83,3	12,2	23,8	4,8	18,8	-19,6	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-28,5	NO	0,7	4,3	-32,1	0,0	83,3	12,2	29,8	2,1	14,5	-22,0	0,0	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-16,2	SI	2,7	20,5	-30,7	0,0	83,3	12,2	35,8	7,5	48,7	-33,3	13,6	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-16,8	NO	5,4	29,6	-37,8	0,0	83,3	12,2	23,8	1,2	6,3	-12,1	0,0	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-15,2	NO	5,1	35,2	-43,0	0,0	83,3	12,2	35,8	0,3	15,1	-8,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-21,7	NO	1,6	21,6	-22,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,9	NO	1,6	22,2	-22,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-20,3	NO	1,7	23,2	-22,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-12,7	NO	4,2	30,6	-37,2	0,0	83,3	12,2	23,8	2,0	12,4	-12,3	0,0	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-20,1	NO	1,1	14,5	-17,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-21,3	NO	0,9	6,1	-15,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-17,9	NO	1,8	4,2	-15,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-22,1	NO	2,9	22,6	-22,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-15,5	NO	0,9	4,6	-18,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-18,8	NO	2,0	21,4	-20,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-22,4	NO	1,9	16,2	-32,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-10,1	NO	0,4	1,9	-6,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-16,5	NO	1,2	14,6	-15,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-4,5	NO	1,7	12,9	-15,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-12,4	NO	3,6	22,5	-15,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-10,4	NO	2,8	19,5	-25,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-15,6	NO	3,1	33,4	-26,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-13,9	NO	2,6	25,3	-17,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-18,2	NO	0,3	1,5	-12,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-11,1	NO	0,7	3,1	-12,9	0,0	83,3	12,2	23,8	4,9	30,4	-21,1	4,7	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-17,8	NO	0,2	4,9	-12,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-18,8	NO	0,4	7,5	-14,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-19,1	NO	0,3	6,9	-14,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-18,0	NO	0,4	25,6	-39,8	0,0	83,3	12,2	29,8	3,2	6,0	-6,7	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-9,5	NO	0,0	5,2	-13,1	0,0	83,3	12,2	23,8	4,5	18,4	-12,9	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-10,8	NO	0,5	4,4	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8	2,2	14,6	-12,6	0,0	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	SI	0,0	12,2	-13,6	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	33,0	-22,0	13,0	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	21,5	-23,9	0,1	83,3	12,2	23,8	0,0	1,4	-0,9	0,0	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	23,0	-25,5	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	13,9	-5,0	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	17,8	-11,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	17,8	-11,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	19,4	-12,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	19,5	-21,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	6,5	-4,4	0,0	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	12,1	-8,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	1,1	-0,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	2,3	-1,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	12,8	-8,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	3,3	-3,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-9,3	NO	2,6	20,0	-15,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-10,5	NO	2,9	16,0	-21,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	2,9	-1,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	12,2	-8,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-3,7	NO	0,8	10,9	-13,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-4,0	NO	1,7	18,1	-12,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	13,4	-14,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	24,7	-16,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	18,8	-12,5	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	2,4	-1,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	4,9	-5,4	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	19,7	-13,1	4,2	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	3,5	-2,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	5,6	-3,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	4,2	-2,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	16,4	-18,3	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	3,3	-1,2	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	3,4	-3,8	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	10,5	-7,0	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	1,1	-1,3	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	5,7	-3,8	0,0	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	22,8	-15,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	26,8	-17,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	6,3	-4,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	11,3	-7,5	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 29 - Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
					(t)	(t)						(t)	(t)					
							-----	-----	kg/cmq	-----	-----			-----	-----	kg/cmq	-----	-----
1	3,75	2	-68,5	NO	1,1	6,7	-66,7	0,0	93,3	13,0	35,8	4,9	33,7	-49,7	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-60,0	NO	1,0	22,1	-64,5	0,0	93,3	13,0	23,8	8,7	33,0	-43,2	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-108,7	SI	2,1	16,9	-106,9	0,0	93,3	13,0	35,8	2,9	8,1	-37,4	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-109,4	NO	0,5	9,5	-63,9	0,0	93,3	13,0	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 29 - Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
5	3,75	10	-108,9	NO	0,5	8,5	-63,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-100,3	NO	0,6	10,0	-58,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-85,2	NO	1,9	13,8	-83,9	0,0	93,3	13,0	23,8	7,0	44,1	-62,3	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-100,1	NO	0,7	7,6	-58,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-53,7	NO	4,4	39,3	-41,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-92,4	NO	0,8	1,5	-66,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-97,0	NO	1,0	1,9	-56,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-87,4	NO	4,1	28,4	-90,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-64,4	NO	0,5	4,6	-37,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-52,6	NO	0,6	4,1	-51,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-68,5	NO	1,5	22,2	-43,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-68,9	NO	0,7	8,8	-40,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-51,7	NO	0,3	2,1	-50,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-53,4	NO	0,9	7,0	-31,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-54,9	NO	1,2	7,7	-53,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-79,9	NO	0,7	10,5	-47,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-114,5	NO	3,9	26,5	-68,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-107,1	NO	1,5	21,9	-64,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-51,5	NO	1,2	8,7	-50,8	0,0	93,3	13,0	23,8	1,1	4,4	-32,5	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-103,2	NO	0,3	5,1	-60,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-104,3	NO	0,2	2,8	-60,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-109,4	NO	0,2	4,2	-63,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-66,5	NO	6,3	41,3	-78,7	0,0	93,3	13,0	29,8	0,1	2,3	-22,8	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-83,1	NO	3,1	10,3	-80,9	0,0	93,3	13,0	23,8	4,6	8,2	-52,4	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-85,6	NO	4,1	28,8	-89,1	0,0	93,3	13,0	29,8	3,7	26,5	-57,4	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-49,9	NO	1,4	11,2	-50,0	0,0	93,3	13,0	35,8	5,4	36,7	-40,9	0,6	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-45,5	NO	1,1	24,5	-53,6	0,0	93,3	13,0	23,8	9,3	39,6	-38,2	0,6	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-77,2	NO	2,4	13,3	-76,0	0,0	93,3	13,0	35,8	2,9	8,6	-26,6	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-79,9	NO	0,6	10,1	-46,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-79,2	NO	0,6	10,3	-46,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-73,2	NO	0,7	11,6	-43,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-61,5	NO	2,1	15,9	-62,2	0,0	93,3	13,0	23,8	7,6	51,3	-52,9	5,3	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-72,7	NO	0,8	12,3	-43,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-42,3	NO	5,2	51,5	-41,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-65,5	NO	1,1	1,4	-47,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-71,3	NO	1,2	3,3	-41,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-62,5	NO	4,7	34,8	-72,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-48,9	NO	0,6	4,4	-28,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-41,6	NO	0,7	5,0	-40,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-50,8	NO	1,8	27,0	-35,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-50,1	NO	0,8	12,6	-30,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-39,0	NO	0,4	2,6	-37,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-41,6	NO	1,2	10,8	-25,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-40,5	NO	1,4	11,7	-41,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-58,7	NO	1,0	13,3	-35,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-80,9	NO	4,4	35,2	-52,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-77,7	NO	1,8	26,6	-49,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-37,6	NO	1,3	9,4	-38,0	0,0	93,3	13,0	23,8	1,2	8,7	-24,5	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-74,9	NO	0,3	5,1	-43,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-75,9	NO	0,2	3,3	-44,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-79,3	NO	0,2	4,1	-46,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-49,8	NO	7,4	46,5	-68,8	0,0	93,3	13,0	29,8	0,0	1,6	-17,1	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-59,3	NO	3,6	11,2	-58,2	0,0	93,3	13,0	23,8	5,5	13,1	-37,9	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-61,8	NO	4,7	34,5	-71,4	0,0	93,3	13,0	29,8	3,8	27,0	-43,7	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-31,2	NO	0,9	10,8	-37,8	0,0	83,3	12,2	35,8	5,0	37,4	-34,3	4,6	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-30,1	NO	1,3	24,1	-47,0	0,0	83,3	12,2	23,8	7,5	39,3	-33,5	4,5	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-47,0	NO	1,5	13,0	-55,1	0,0	83,3	12,2	35,8	2,5	8,6	-17,4	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-50,3	NO	0,5	10,9	-34,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-49,7	NO	0,5	10,5	-34,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-46,0	NO	0,6	11,7	-32,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-37,8	NO	2,1	16,3	-47,4	0,0	83,3	12,2	23,8	6,5	50,6	-44,6	10,4	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-45,5	NO	0,6	12,5	-32,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-30,1	NO	4,1	50,5	-42,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-39,9	NO	0,9	1,4	-33,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-45,8	NO	1,1	3,7	-30,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-38,2	NO	4,0	34,4	-61,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-34,0	NO	0,5	3,5	-19,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-30															

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 29 - Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	14,65	183	-12,2	NO	1,2	8,6	-17,5	0,0	83,3	12,2	35,8	5,9	37,6	-25,6	8,5	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-13,0	NO	2,1	23,6	-32,1	0,0	83,3	12,2	23,8	7,4	36,7	-24,3	6,7	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-18,8	NO	1,1	14,2	-28,3	0,0	83,3	12,2	35,8	2,2	8,1	-7,4	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-20,6	NO	0,9	11,1	-16,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,3	NO	0,8	10,7	-16,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-18,9	NO	0,9	11,9	-16,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-14,9	SI	2,0	16,0	-25,8	0,0	83,3	12,2	23,8	7,2	47,1	-32,1	13,2	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-18,5	NO	0,5	10,5	-15,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-15,4	NO	3,8	44,1	-32,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-16,3	NO	1,4	1,9	-13,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-20,5	NO	1,0	3,0	-13,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-14,9	NO	4,4	32,5	-40,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-20,0	NO	0,3	1,8	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-19,9	NO	0,5	4,8	-23,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-14,0	NO	2,0	25,0	-20,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-13,1	NO	0,3	9,3	-11,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-16,6	NO	0,4	2,6	-18,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-17,8	NO	1,3	14,4	-14,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-10,4	NO	0,6	7,5	-15,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-17,4	NO	1,2	15,1	-16,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-20,6	NO	2,3	24,6	-20,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-19,8	NO	1,9	24,7	-23,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-8,9	NO	1,0	8,8	-15,0	0,0	83,3	12,2	23,8	0,1	2,4	-6,3	0,0	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-19,1	NO	0,4	4,8	-13,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,3	NO	0,3	3,4	-13,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-20,1	NO	0,4	3,8	-13,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-14,4	NO	6,1	45,4	-52,3	6,6	83,3	12,2	29,8	0,5	1,6	-5,3	0,0	83,3	12,2	8,9
35	14,65	217	-13,7	NO	3,2	12,7	-20,7	0,0	83,3	12,2	23,8	3,9	9,7	-10,6	0,0	83,3	12,2	8,9
36	14,65	218	-14,8	NO	4,1	31,3	-39,5	0,0	83,3	12,2	29,8	4,3	28,4	-21,8	3,0	83,3	12,2	8,9
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	7,4	-8,2	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	24,2	-16,1	7,2	83,3	12,2	8,9
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	16,7	-18,6	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	23,5	-15,7	6,7	83,3	12,2	8,9
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	7,9	-8,8	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	8,4	-3,0	0,0	83,3	12,2	8,9
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	9,6	-6,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	8,7	-5,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	10,2	-6,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	9,0	-10,0	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	31,6	-21,1	12,1	83,3	12,2	8,9
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	7,0	-4,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	29,1	-19,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	0,9	-0,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	0,4	-0,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	22,2	-24,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-8,9	NO	1,1	3,0	-6,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-9,7	NO	1,4	5,3	-12,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	20,5	-13,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	4,6	-3,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-8,1	NO	0,4	1,6	-9,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-7,5	NO	0,1	11,4	-10,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	4,8	-5,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	12,6	-8,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	12,1	-8,1	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	21,0	-14,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	3,7	-4,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	3,9	-2,6	0,0	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	4,5	-3,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	3,0	-2,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	3,9	-2,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	31,1	-34,6	4,8	83,3	12,2	29,8	0,0	2,5	-0,9	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	10,0	-11,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	9,8	-6,5	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	19,4	-21,6	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	16,7	-11,2	2,2	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	11,4	-7,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	13,6	-9,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	5,1	-3,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	2,3	-1,5	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 30 - Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 30 - Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
								kg/cmq								kg/cmq		
21	3,75	42	-13,6	NO	0,3	2,0	-13,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-48,4	NO	0,8	7,0	-28,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-76,2	NO	3,9	27,6	-80,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-84,3	NO	0,4	8,7	-49,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-47,1	NO	4,5	38,7	-37,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-98,7	NO	0,6	6,8	-57,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-80,6	NO	1,2	8,4	-78,5	0,0	93,3	13,0	23,8	6,8	42,9	-59,4	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-96,3	NO	0,3	5,5	-56,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-104,5	NO	0,2	3,2	-60,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-104,6	NO	0,3	4,6	-60,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-107,8	SI	2,4	17,2	-106,1	0,0	93,3	13,0	29,8	3,3	4,1	-37,0	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-49,9	NO	0,2	17,4	-53,4	0,0	93,3	13,0	23,8	8,9	29,6	-36,1	0,0	93,3	13,0	8,9
36	3,75	72	-62,6	NO	1,1	6,7	-61,0	0,0	93,3	13,0	29,8	4,0	26,7	-44,0	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-65,9	NO	4,7	35,7	-75,6	0,0	93,3	13,0	35,8	4,9	35,4	-48,9	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-66,9	NO	4,5	16,9	-66,8	0,0	93,3	13,0	23,8	5,9	9,9	-42,2	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-50,3	NO	7,9	46,5	-68,8	0,0	93,3	13,0	35,8	0,7	5,8	-17,4	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-83,1	NO	0,6	9,7	-48,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-79,2	NO	0,6	10,0	-46,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-78,1	NO	0,7	11,5	-46,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-41,1	NO	2,3	16,9	-44,2	0,0	93,3	13,0	23,8	1,1	7,6	-26,5	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-78,6	NO	1,7	27,1	-49,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-85,4	NO	4,4	35,3	-55,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-46,5	NO	0,6	4,6	-33,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-63,0	NO	0,3	1,6	-36,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-48,7	NO	1,3	10,9	-48,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-24,1	NO	0,0	3,8	-14,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-35,7	NO	0,6	4,6	-34,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-42,2	NO	0,7	10,8	-25,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-57,7	NO	1,8	27,5	-39,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-12,0	NO	0,3	2,4	-12,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-37,2	NO	1,2	10,9	-23,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-55,1	NO	4,4	34,1	-65,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-62,2	NO	0,5	10,2	-36,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-37,1	NO	5,3	49,5	-38,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-71,6	NO	0,8	11,0	-42,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-58,0	NO	1,2	9,1	-57,1	0,0	93,3	13,0	23,8	7,4	49,7	-50,5	5,1	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-70,1	NO	0,3	5,8	-40,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-76,0	NO	0,2	3,8	-44,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-76,3	NO	0,2	4,7	-44,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-76,3	NO	2,8	13,5	-75,1	0,0	93,3	13,0	29,8	3,5	3,8	-26,2	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-38,2	NO	0,1	18,4	-44,0	0,0	93,3	13,0	23,8	9,5	35,1	-32,1	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-45,5	NO	1,4	11,0	-45,8	0,0	93,3	13,0	29,8	4,2	27,5	-34,8	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-40,7	NO	4,0	35,3	-64,1	0,0	83,3	12,2	35,8	4,6	35,8	-38,4	2,3	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-40,4	NO	4,0	17,8	-49,6	0,0	83,3	12,2	23,8	4,4	9,4	-27,3	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-33,5	NO	6,9	47,2	-67,2	0,0	83,3	12,2	35,8	0,4	6,2	-12,5	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-52,0	NO	0,5	10,3	-35,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-49,7	NO	0,5	10,1	-34,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-48,9	NO	0,6	11,5	-34,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-25,7	NO	2,2	17,4	-36,4	0,0	83,3	12,2	23,8	0,2	5,7	-17,9	0,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-49,2	NO	1,3	26,9	-40,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-52,3	NO	3,4	33,0	-43,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-32,3	NO	0,5	4,3	-27,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-40,1	NO	0,1	2,7	-26,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-30,3	NO	0,9	10,2	-36,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-18,3	NO	0,1	6,5	-11,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-26,2	NO	0,6	4,9	-26,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-27,3	NO	0,5	10,5	-17,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-36,3	NO	1,4	27,2	-33,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-10,3	NO	0,3	2,4	-12,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-26,2	NO	1,2	13,5	-18,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-34,2	NO	3,8	33,6	-57,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-40,4	NO	0,5	10,7	-28,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-26,7	NO	4,3	49,2	-34,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-44,8	NO	0,6	11,2	-27,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-35,7	NO	1,2	9,1	-41,5	0,0	83,3	12,2	23,8	6,3	48,9	-42,7	9,9	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-44,0	NO	0,3	5,5	-29,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-47,6	NO	0,2	3,7	-31,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
33																		

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 30 - Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							-----	kg/cmq	-----					-----	kg/cmq	-----		
15	14,65	197	-11,3	NO	0,4	8,8	-10,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-16,7	NO	0,4	4,4	-19,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-11,8	NO	0,3	8,0	-10,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-15,1	NO	1,9	25,2	-21,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-7,7	NO	0,4	2,3	-9,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-15,0	NO	1,3	15,5	-13,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-13,6	NO	4,3	31,3	-38,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-18,5	NO	0,6	10,8	-15,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	14,65	210	-13,9	NO	4,0	42,9	-26,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	14,65	211	-18,2	NO	0,4	9,2	-14,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	14,65	212	-14,0	SI	1,0	8,7	-19,3	0,0	83,3	12,2	23,8	7,0	45,5	-30,7	12,5	83,3	12,2	8,9
31	14,65	213	-17,9	NO	0,5	5,7	-12,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	14,65	214	-19,3	NO	0,4	4,0	-13,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	14,65	215	-19,5	NO	0,4	4,5	-13,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	14,65	216	-18,1	NO	1,4	14,3	-27,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
35	14,65	217	-11,1	NO	1,2	17,0	-24,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
36	14,65	218	-10,9	NO	1,2	8,5	-16,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	20,0	-22,2	0,0	83,3	12,2	35,8							
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	13,9	-15,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	30,6	-34,0	0,0	83,3	12,2	35,8							
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	9,2	-6,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	8,5	-5,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	10,1	-6,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	9,6	-10,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	20,2	-13,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	12,4	-8,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	4,0	-3,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	5,4	-3,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	4,4	-4,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-5,1	NO	0,9	7,1	-6,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-8,2	NO	1,4	4,9	-10,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	4,1	-2,7	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	19,3	-12,8	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-5,2	NO	0,6	1,2	-5,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-5,9	NO	0,1	13,1	-10,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	21,3	-23,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	9,7	-6,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	29,3	-19,5	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	6,2	-4,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	3,7	-4,1	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	30,4	-20,3	11,3	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	5,2	-3,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	3,5	-2,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	4,7	-3,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	8,1	-9,0	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	4,1	-1,5	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	12,0	-13,3	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	20,5	-13,7	4,7	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	7,5	-8,3	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	17,5	-11,6	2,7	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	9,8	-6,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	13,4	-8,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	6,1	-4,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	2,6	-1,7	0,0	83,3	12,2	29,8							

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 31 - Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'									DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
1	3,75	2	-74,8	NO	2,8	20,2	-76,0	0,0	93,3	13,0	35,8	2,1	13,3	-48,1	0,0	93,3	13,0	8,9
2	3,75	4	-62,2	NO	0,7	4,2	-60,3	0,0	93,3	13,0	23,8	0,1	3,6	-39,3	0,0	93,3	13,0	8,9
3	3,75	6	-90,2	SI	3,2	38,0	-98,7	0,0	93,3	13,0	35,8	2,1	4,5	-31,0	0,0	93,3	13,0	8,9
4	3,75	8	-108,6	NO	0,2	3,7	-63,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	3,75	10	-105,0	NO	0,3	4,9	-61,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	3,75	12	-102,3	NO	0,0	0,6	-59,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	3,75	14	-55,7	NO	0,4	2,7	-53,9	0,0	93,3	13,0	23,8	1,3	9,3	-35,7	0,0	93,3	13,0	8,9
8	3,75	16	-101,9	NO	0,8	12,9	-59,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
9	3,75	18	-91,4	NO	1,3	5,8	-53,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	3,75	20	-55,2	NO	1,9	13,0	-41,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	3,75	26	-62,1	NO	2,3	24,3	-40,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	3,75	28	-46,6	NO	0,5	3,4	-45,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	3,75	30	-25,2	NO	2,8	31,9	-25,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	3,75	32	-26,9	NO	1,5	11,0	-28,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	3,75	36	-85,0	NO	0,1	2,1	-49,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	3,75	38	-42,9	NO	0,8	12,0	-26,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	3,75	42	-54,9	NO	1,7	12,9	-55,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	3,75	44	-56,1	NO	2,2	0,9	-32,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	3,75	46	-104,8	SI	2,2	15,5	-102,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	3,75	48	-113,4	NO	3,0	20,9	-67,3	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	3,75	56	-81,6	NO	1,3	15,3	-48,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	3,75	58	-104,4	NO	0,1	2,6	-60,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	3,75	60	-81,7	NO	3,4	25,3	-84,2	0,0	93,3	13,0	23,8	3,9	25,8	-54,8	0,0	93,3	13,0	8,9
31	3,75	62	-102,8	NO	1,1	18,7	-61,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	3,75	64	-108,6	NO	1,0	17,7	-64,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	3,75	66	-110,5	NO	1,0	17,0	-65,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	3,75	68	-82,7	NO	1,6	23,0	-84,9	0,0	93,3	13,0	29,8	0,9	11,8	-28,9	0,0	93,3	13,0	8,9
35	3,75	70	-80,3	NO	3,2	24,8	-82,8	0,0	93,3	13,0	23,8	3,0	16,9	-51,9	0,0	93,3	13,0	8,9

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 31 - Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
36	3,75	72	-78,5	NO	0,7	5,8	-76,1	0,0	93,3	13,0	29,8	5,7	40,4	-57,6	0,0	93,3	13,0	8,9
1	7,60	91	-54,0	NO	3,1	23,6	-58,8	0,0	93,3	13,0	35,8	1,6	12,8	-35,4	0,0	93,3	13,0	8,9
2	7,60	92	-45,4	NO	0,6	3,2	-44,0	0,0	93,3	13,0	23,8	0,3	2,3	-28,6	0,0	93,3	13,0	8,9
3	7,60	93	-65,7	NO	3,8	40,2	-79,1	0,0	93,3	13,0	35,8	2,5	6,8	-22,6	0,0	93,3	13,0	8,9
4	7,60	94	-79,0	NO	0,4	5,6	-46,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
5	7,60	95	-76,4	NO	0,4	6,2	-44,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
6	7,60	96	-74,2	NO	0,2	2,2	-43,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
7	7,60	97	-40,3	NO	0,2	1,5	-39,0	0,0	93,3	13,0	23,8	1,4	8,7	-26,1	0,0	93,3	13,0	8,9
8	7,60	98	-73,8	NO	1,0	15,5	-44,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
9	7,60	99	-65,8	NO	1,3	7,9	-38,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
10	7,60	100	-41,5	NO	2,7	15,6	-32,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
13	7,60	103	-45,7	NO	3,1	31,2	-34,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
14	7,60	104	-34,8	NO	0,5	2,8	-33,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-19,0	NO	3,8	43,0	-28,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-21,1	NO	1,9	13,4	-25,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-61,2	NO	0,1	1,2	-35,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-33,7	NO	1,0	14,7	-22,4	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-43,4	NO	2,1	15,1	-45,4	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-44,5	NO	2,8	2,1	-25,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-73,8	NO	2,5	18,6	-74,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-82,5	NO	3,6	26,2	-51,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-61,0	NO	1,6	18,5	-37,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-76,0	NO	0,1	1,2	-44,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-59,3	NO	4,1	30,3	-66,9	0,0	93,3	13,0	23,8	4,2	29,0	-42,9	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-74,9	NO	1,4	22,6	-46,7	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-79,0	NO	1,3	21,5	-48,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-80,4	NO	1,2	20,2	-49,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-59,8	NO	1,8	22,7	-64,1	0,0	93,3	13,0	29,8	0,4	13,7	-21,5	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-58,9	NO	3,8	28,6	-65,7	0,0	93,3	13,0	23,8	3,0	18,8	-39,5	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-57,0	NO	0,7	4,9	-55,4	0,0	93,3	13,0	29,8	6,5	43,6	-47,3	2,5	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-33,4	NO	2,8	23,3	-47,9	0,0	83,3	12,2	35,8	1,9	12,2	-24,2	0,0	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-28,4	NO	0,7	2,7	-31,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,1	2,8	-19,1	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-41,5	NO	3,5	40,4	-70,1	0,0	83,3	12,2	35,8	2,2	7,6	-15,3	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-49,5	NO	0,4	7,0	-33,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-47,9	NO	0,4	7,1	-32,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-46,5	NO	0,2	3,5	-31,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-24,9	NO	0,2	0,5	-27,7	0,0	83,3	12,2	23,8	1,7	9,8	-18,2	0,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-46,1	NO	0,8	15,4	-33,6	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-41,3	NO	0,8	6,2	-28,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-27,5	NO	2,4	16,3	-27,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-30,0	NO	3,0	34,2	-33,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-22,7	NO	0,6	3,2	-25,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-12,8	NO	3,6	48,3	-29,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-16,0	NO	1,7	14,2	-22,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-37,8	NO	0,1	1,3	-21,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-23,3	NO	0,8	14,8	-19,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-31,7	NO	1,9	15,5	-40,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-32,8	NO	2,5	3,3	-19,0	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-44,1	NO	2,2	18,5	-55,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-52,0	NO	3,2	27,2	-41,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-40,3	NO	1,2	18,2	-26,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-47,6	NO	0,1	1,0	-27,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-36,7	NO	3,8	31,8	-57,6	0,0	83,3	12,2	23,8	3,8	29,0	-33,0	0,0	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-47,0	NO	1,2	23,7	-37,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-49,5	NO	1,1	22,2	-38,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-50,4	NO	1,0	21,0	-38,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-37,4	NO	2,0	23,2	-52,1	0,0	83,3	12,2	29,8	0,6	14,5	-15,3	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-37,1	NO	3,6	29,4	-55,9	0,0	83,3	12,2	23,8	2,5	18,6	-28,7	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-35,5	NO	0,8	5,2	-40,0	0,0	83,3	12,2	29,8	6,0	46,2	-41,1	8,5	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-13,0	NO	2,8	21,7	-29,4	0,0	83,3	12,2	35,8	1,9	13,1	-12,9	0,0	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-11,3	NO	0,9	3,5	-13,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,3	4,3	-8,4	0,0	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-17,5	NO	3,5	39,1	-50,5	0,0	83,3	12,2	35,8	2,6	7,5	-6,8	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-20,3	NO	0,3	6,7	-14,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-19,5	NO	0,4	6,7	-14,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-19,1	NO	0,1	3,4	-13,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-9,5	NO	0,3	0,3	-10,5	0,0	83,3	12,2	23,8	2,3	12,0	-10,4	0,0	83,3	12,2	8,9
8	14,																	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 31 - Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%																	
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'									DIREZIONE 'Y'					
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim
							kg/cmq		kg/cmq								
32	14,65	214	-20,1	NO	1,6	22,2	-22,0	0,0	83,3	12,2	29,8						
33	14,65	215	-20,5	NO	1,5	21,0	-21,5	0,0	83,3	12,2	29,8						
34	14,65	216	-15,4	NO	2,1	23,5	-33,8	0,0	83,3	12,2	29,8	0,2	14,5	-8,7	0,0	83,3	12,2
35	14,65	217	-15,1	NO	4,3	29,3	-37,4	0,0	83,3	12,2	23,8	2,3	17,7	-16,5	0,0	83,3	12,2
36	14,65	218	-13,9	SI	0,7	5,6	-17,2	0,0	83,3	12,2	29,8	7,3	46,4	-31,1	12,9	83,3	12,2
1	18,10	229	0,0	NO	0,0	12,7	-14,1	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	4,8	-3,2	0,0	83,3	12,2
2	18,10	230	0,0	NO	0,0	2,4	-2,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	0,5	-0,3	0,0	83,3	12,2
3	18,10	231	0,0	NO	0,0	26,0	-28,9	0,0	83,3	12,2	35,8	0,0	4,4	-1,6	0,0	83,3	12,2
4	18,10	232	0,0	NO	0,0	4,0	-2,7	0,0	83,3	12,2	29,8						
5	18,10	233	0,0	NO	0,0	4,8	-3,2	0,0	83,3	12,2	29,8						
6	18,10	234	0,0	NO	0,0	2,2	-1,5	0,0	83,3	12,2	29,8						
7	18,10	235	0,0	NO	0,0	2,9	-3,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	6,5	-4,3	0,0	83,3	12,2
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	12,3	-8,2	0,0	83,3	12,2	23,8						
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	1,2	-0,8	0,0	83,3	12,2	29,8						
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	12,0	-10,0	0,0	83,3	12,2	29,8						
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	25,9	-17,2	0,0	83,3	12,2	23,8						
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	3,5	-3,9	0,0	83,3	12,2	29,8						
15	18,10	243	-1,0	NO	1,5	41,7	-27,2	0,0	83,3	12,2	29,8						
16	18,10	244	-6,0	NO	0,8	11,2	-15,4	0,0	83,3	12,2	29,8						
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	4,1	-2,7	0,0	83,3	12,2	23,8						
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	11,5	-7,7	0,0	83,3	12,2	23,8						
21	18,10	249	-10,0	NO	2,6	13,3	-18,7	0,0	83,3	12,2	29,8						
22	18,10	250	-10,0	NO	2,7	4,5	-6,9	0,0	83,3	12,2	23,8						
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	12,4	-13,8	0,0	83,3	12,2	29,8						
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	13,8	-9,2	0,0	83,3	12,2	23,8						
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	12,6	-8,4	0,0	83,3	12,2	35,8						
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	2,5	-1,7	0,0	83,3	12,2	29,8						
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	20,0	-22,2	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	18,0	-12,0	3,1	83,3	12,2
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	19,7	-13,2	0,0	83,3	12,2	29,8						
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	17,6	-11,8	0,0	83,3	12,2	29,8						
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	17,5	-11,6	0,0	83,3	12,2	29,8						
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	15,0	-16,7	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	13,1	-4,8	0,0	83,3	12,2
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	21,9	-24,3	0,4	83,3	12,2	23,8	0,0	10,0	-6,7	0,0	83,3	12,2
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	2,1	-2,3	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	31,3	-20,9	11,9	83,3	12,2
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	9,3	-6,2	0,0	83,3	12,2	29,8						
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	6,7	-4,5	0,0	83,3	12,2	29,8						
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	24,5	-16,4	0,0	83,3	12,2	29,8						
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	23,4	-15,6	0,0	83,3	12,2	29,8						

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 32 - Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%																	
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'									DIREZIONE 'Y'					
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim
							kg/cmq		kg/cmq								
1	3,75	2	-90,0	NO	2,6	18,4	-89,5	0,0	93,3	13,0	35,8	5,9	43,2	-65,1	0,0	93,3	13,0
2	3,75	4	-96,8	SI	4,3	24,0	-97,2	0,0	93,3	13,0	23,8	1,7	6,7	-61,0	0,0	93,3	13,0
3	3,75	6	-71,8	NO	4,8	32,1	-78,3	0,0	93,3	13,0	35,8	0,3	12,7	-25,3	0,0	93,3	13,0
4	3,75	8	-115,8	NO	1,0	17,7	-68,5	0,0	93,3	13,0	29,8						
5	3,75	10	-111,5	NO	1,0	17,7	-66,0	0,0	93,3	13,0	29,8						
6	3,75	12	-107,9	NO	1,0	18,2	-64,1	0,0	93,3	13,0	29,8						
7	3,75	14	-71,6	NO	3,3	24,4	-74,7	0,0	93,3	13,0	23,8	1,3	10,3	-45,7	0,0	93,3	13,0
8	3,75	16	-107,7	NO	0,8	12,6	-63,2	0,0	93,3	13,0	29,8						
9	3,75	18	-105,6	NO	1,6	7,3	-61,4	0,0	93,3	13,0	23,8						
10	3,75	20	-77,8	NO	1,3	2,2	-56,4	0,0	93,3	13,0	29,8						
13	3,75	26	-110,8	NO	2,8	18,9	-65,6	0,0	93,3	13,0	23,8						
14	3,75	28	-95,3	NO	0,5	3,2	-92,2	0,0	93,3	13,0	29,8						
15	3,75	30	-48,7	NO	2,2	22,0	-32,3	0,0	93,3	13,0	29,8						
16	3,75	32	-62,3	NO	1,9	14,0	-62,4	0,0	93,3	13,0	29,8						
18	3,75	36	-40,1	NO	0,0	1,3	-23,3	0,0	93,3	13,0	29,8						
19	3,75	38	-93,3	NO	0,9	12,7	-55,0	0,0	93,3	13,0	29,8						
21	3,75	42	-7,6	NO	1,5	11,5	-14,0	0,0	93,3	13,0	23,8						
22	3,75	44	-45,5	NO	2,9	11,2	-27,3	0,0	93,3	13,0	23,8						
23	3,75	46	-50,9	NO	2,4	16,8	-52,8	0,0	93,3	13,0	29,8						
24	3,75	48	-65,6	NO	2,4	25,9	-42,4	0,0	93,3	13,0	23,8						
28	3,75	56	-58,8	NO	2,1	19,9	-36,9	0,0	93,3	13,0	29,8						
29	3,75	58	-98,9	NO	0,0	2,2	-57,3	0,0	93,3	13,0	29,8						
30	3,75	60	-65,4	NO	0,1	0,0	-63,2	0,0	93,3	13,0	23,8	4,4	27,9	-45,9	0,0	93,3	13,0
31	3,75	62	-96,2	NO	0,1	2,0	-55,8	0,0	93,3	13,0	29,8						
32	3,75	64	-101,9	NO	0,3	5,8	-59,2	0,0	93,3	13,0	29,8						
33	3,75	66	-103,3	NO	0,2	4,0	-59,9	0,0	93,3	13,0	29,8						
34	3,75	68	-102,4	SI	0,4	27,0	-105,2	0,0	93,3	13,0	29,8	3,2	2,7	-35,1	0,0	93,3	13,0
35	3,75	70	-46,5	NO	0,4	7,3	-45,9	0,0	93,3	13,0	23,8	5,4	16,8	-30,9	0,0	93,3	13,0
36	3,75	72	-63,7	NO	0,6	5,0	-61,8	0,0	93,3	13,0	29,8	2,4	14,8	-41,5	0,0	93,3	13,0
1	7,60	91	-65,3	NO	2,9	21,8	-68,0	0,0	93,3	13,0	35,8	6,9	47,6	-53,4	3,4	93,3	13,0
2	7,60	92	-69,8	NO	5,1	28,0	-74,0	0,0	93,3	13,0	23,8	2,3	5,1	-44,0	0,0	93,3	13,0
3	7,60	93	-53,3	NO	5,6	35,1	-64,2	0,0	93,3	13,0	35,8	0,9	14,5	-19,4	0,0	93,3	13,0
4	7,60	94	-84,2	NO	1,3	19,7	-51,1	0,0	93,3	13,0	29,8						
5	7,60	95	-81,2	NO	1,3	21,5	-49,8	0,0	93,3	13,0	29,8						
6	7,60	96	-78,5	NO	1,4	22,0	-48,5	0,0	93,3	13,0	29,8						
7	7,60	97	-52,2	NO	4,0	29,3	-60,4	0,0	93,3	13,0	23,8	1,4	9,5	-33,6	0,0	93,3	13,0
8	7,60	98	-78,4	NO	0,9	15,2	-46,9	0,0	93,3	13,0	23,8						
9	7,60	99	-76,5	NO	1,7	10,3	-44,9	0,0	93,3	13,0	23,8						
10	7,60	100	-58,4	NO	1,8	3,3	-42,4	0,0	93,3	13,0	29,8						
13	7,60	103	-80,5	NO	3,4	23,8	-49,5	0,0	93,3	13,0	23,8						

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 32 - Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
14	7,60	104	-67,5	NO	0,5	2,6	-65,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
15	7,60	105	-39,2	NO	2,7	25,0	-28,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	7,60	106	-48,9	NO	2,4	16,9	-51,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	7,60	108	-31,4	NO	0,0	0,4	-18,2	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	7,60	109	-66,9	NO	1,0	15,3	-40,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
21	7,60	111	-6,4	NO	1,9	13,7	-14,9	0,0	93,3	13,0	23,8							
22	7,60	112	-34,4	NO	3,9	16,9	-22,5	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	7,60	113	-38,0	NO	2,7	20,1	-43,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
24	7,60	114	-48,9	NO	3,1	32,2	-36,2	0,0	93,3	13,0	23,8							
28	7,60	118	-43,6	NO	2,8	25,6	-30,9	0,0	93,3	13,0	29,8							
29	7,60	119	-71,6	NO	0,0	0,8	-41,5	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	7,60	120	-47,0	NO	0,3	1,7	-45,5	0,0	93,3	13,0	23,8	4,8	31,3	-37,1	0,0	93,3	13,0	8,9
31	7,60	121	-69,9	NO	0,3	3,9	-40,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
32	7,60	122	-74,0	NO	0,5	7,2	-43,3	0,0	93,3	13,0	29,8							
33	7,60	123	-75,1	NO	0,4	6,1	-43,8	0,0	93,3	13,0	29,8							
34	7,60	124	-73,0	NO	0,3	25,7	-78,2	0,0	93,3	13,0	29,8	3,7	4,7	-25,1	0,0	93,3	13,0	8,9
35	7,60	125	-35,0	NO	0,6	6,3	-34,7	0,0	93,3	13,0	23,8	5,6	19,1	-24,9	0,0	93,3	13,0	8,9
36	7,60	126	-46,0	NO	0,5	3,8	-44,7	0,0	93,3	13,0	29,8	1,9	13,6	-30,7	0,0	93,3	13,0	8,9
1	11,10	137	-40,6	NO	2,6	21,8	-53,5	0,0	83,3	12,2	35,8	6,3	48,9	-45,0	9,0	83,3	12,2	8,9
2	11,10	138	-42,7	NO	4,7	29,1	-59,8	0,0	83,3	12,2	23,8	1,7	5,3	-28,7	0,0	83,3	12,2	8,9
3	11,10	139	-34,8	NO	5,1	35,7	-58,5	0,0	83,3	12,2	35,8	0,6	15,3	-14,6	0,0	83,3	12,2	8,9
4	11,10	140	-52,8	NO	1,1	21,7	-39,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	11,10	141	-51,0	NO	1,1	22,3	-39,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	11,10	142	-49,3	NO	1,1	23,1	-38,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	11,10	143	-32,6	NO	3,7	30,9	-53,3	0,0	83,3	12,2	23,8	1,7	10,6	-23,2	0,0	83,3	12,2	8,9
8	11,10	144	-49,1	NO	0,7	15,1	-35,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	11,10	145	-48,2	NO	1,3	9,2	-33,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	11,10	146	-38,6	NO	1,5	4,1	-32,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	11,10	149	-50,7	NO	3,0	24,7	-39,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	11,10	150	-40,5	NO	0,6	3,0	-45,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	11,10	151	-29,3	NO	2,4	25,1	-24,1	0,0	93,3	13,0	29,8							
16	11,10	152	-35,5	NO	2,2	17,9	-40,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
18	11,10	154	-21,8	NO	0,1	0,7	-12,6	0,0	93,3	13,0	29,8							
19	11,10	155	-41,0	NO	0,8	15,1	-30,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	11,10	157	-5,8	NO	1,7	14,2	-17,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	11,10	158	-23,5	NO	3,7	20,3	-18,6	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	11,10	159	-24,7	NO	2,4	20,0	-37,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	11,10	160	-32,5	NO	2,8	34,1	-34,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	11,10	164	-29,1	NO	2,4	26,7	-24,8	0,0	93,3	13,0	23,8							
29	11,10	165	-44,8	NO	0,0	0,6	-26,0	0,0	93,3	13,0	29,8							
30	11,10	166	-28,9	NO	0,1	2,7	-32,4	0,0	83,3	12,2	23,8	4,3	31,3	-30,1	1,9	83,3	12,2	8,9
31	11,10	167	-43,7	NO	0,3	5,2	-29,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	11,10	168	-46,3	NO	0,4	8,1	-31,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	11,10	169	-47,1	NO	0,4	7,3	-32,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	11,10	170	-44,7	NO	0,1	25,8	-62,6	0,0	83,3	12,2	29,8	3,2	6,0	-16,3	0,0	83,3	12,2	8,9
35	11,10	171	-23,0	NO	0,3	5,2	-26,7	0,0	83,3	12,2	23,8	4,7	19,2	-20,0	0,0	83,3	12,2	8,9
36	11,10	172	-28,5	NO	0,7	3,9	-32,0	0,0	83,3	12,2	29,8	2,2	13,8	-21,7	0,0	83,3	12,2	8,9
1	14,65	183	-16,1	SI	2,7	20,5	-30,7	0,0	83,3	12,2	35,8	7,5	48,8	-33,4	13,7	83,3	12,2	8,9
2	14,65	184	-16,6	NO	5,3	29,7	-37,9	0,0	83,3	12,2	23,8	1,1	6,4	-12,1	0,0	83,3	12,2	8,9
3	14,65	185	-15,4	NO	5,0	35,3	-43,3	0,0	83,3	12,2	35,8	0,2	15,2	-8,9	0,0	83,3	12,2	8,9
4	14,65	186	-21,7	NO	1,6	21,6	-22,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
5	14,65	187	-20,9	NO	1,6	22,2	-22,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
6	14,65	188	-20,3	NO	1,7	23,3	-22,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
7	14,65	189	-12,7	NO	4,2	30,7	-37,3	0,0	83,3	12,2	23,8	2,1	12,5	-12,4	0,0	83,3	12,2	8,9
8	14,65	190	-20,1	NO	1,1	14,5	-17,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	14,65	191	-21,1	NO	0,9	5,9	-14,9	0,0	83,3	12,2	23,8							
10	14,65	192	-18,0	NO	1,8	4,2	-15,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	14,65	195	-22,0	NO	2,8	22,5	-22,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	14,65	196	-15,2	NO	0,9	4,6	-17,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	14,65	197	-18,9	NO	2,0	21,5	-20,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	14,65	198	-22,5	NO	1,9	16,2	-32,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	14,65	200	-10,4	NO	0,4	2,0	-7,1	0,0	83,3	12,2	29,8							
19	14,65	201	-16,3	NO	1,2	14,5	-15,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	14,65	203	-4,5	NO	1,7	12,8	-15,2	0,0	83,3	12,2	23,8							
22	14,65	204	-12,3	NO	3,6	22,6	-15,1	0,0	93,3	13,0	23,8							
23	14,65	205	-10,5	NO	2,8	19,4	-25,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	14,65	206	-15,7	NO	3,3													

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 32 - Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							-----	kg/cmq	-----					-----	kg/cmq	-----		
8	18,10	236	0,0	NO	0,0	12,1	-8,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
9	18,10	237	0,0	NO	0,0	0,8	-0,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
10	18,10	238	0,0	NO	0,0	2,3	-1,9	0,0	83,3	12,2	29,8							
13	18,10	241	0,0	NO	0,0	12,6	-8,4	0,0	83,3	12,2	23,8							
14	18,10	242	0,0	NO	0,0	3,5	-3,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
15	18,10	243	-9,4	NO	2,6	20,0	-15,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	18,10	244	-10,5	NO	2,9	15,9	-21,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
18	18,10	246	0,0	NO	0,0	3,0	-2,0	0,0	83,3	12,2	23,8							
19	18,10	247	0,0	NO	0,0	12,1	-8,1	0,0	83,3	12,2	23,8							
21	18,10	249	-3,7	NO	0,8	10,9	-13,5	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	18,10	250	-3,9	NO	1,7	18,1	-12,3	0,0	83,3	12,2	23,8							
23	18,10	251	0,0	NO	0,0	13,3	-14,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
24	18,10	252	0,0	NO	0,0	24,7	-16,5	0,0	83,3	12,2	23,8							
28	18,10	256	0,0	NO	0,0	18,6	-12,4	0,0	83,3	12,2	35,8							
29	18,10	257	0,0	NO	0,0	2,5	-1,6	0,0	83,3	12,2	29,8							
30	18,10	258	0,0	NO	0,0	4,9	-5,5	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	19,6	-13,0	4,1	83,3	12,2	8,9
31	18,10	259	0,0	NO	0,0	3,6	-2,4	0,0	83,3	12,2	29,8							
32	18,10	260	0,0	NO	0,0	5,5	-3,7	0,0	83,3	12,2	29,8							
33	18,10	261	0,0	NO	0,0	4,2	-2,8	0,0	83,3	12,2	29,8							
34	18,10	262	0,0	NO	0,0	16,4	-18,2	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	3,3	-1,2	0,0	83,3	12,2	8,9
35	18,10	263	0,0	NO	0,0	3,4	-3,7	0,0	83,3	12,2	23,8	0,0	10,5	-7,0	0,0	83,3	12,2	8,9
36	18,10	264	0,0	NO	0,0	1,2	-1,3	0,0	83,3	12,2	29,8	0,0	5,9	-3,9	0,0	83,3	12,2	8,9
15	21,15	275	0,0	NO	0,0	22,9	-15,3	0,0	83,3	12,2	29,8							
16	21,15	276	0,0	NO	0,0	27,0	-18,0	0,0	83,3	12,2	29,8							
21	21,15	277	0,0	NO	0,0	6,4	-4,2	0,0	83,3	12,2	29,8							
22	21,15	278	0,0	NO	0,0	11,5	-7,6	0,0	83,3	12,2	29,8							

Comune di Pozzilli (IS)

AREA di SVILUPPO INDUSTRIALE ISERNIA VENAFRO

progetto
**ONE HEALTH
DIGITAL
ECOSYSTEM**

HD01 GATE

variante autorizzazione

Determina n. 272 del 28.11.2022

☐ data | 8 aprile 2026



Oggetto:

VERIFICA E DIMENSIONAMENTO DEGLI INTERVENTI DI RINFORZO DEI NODI TRAVE-PILASTRO

Elaborato:

STR.HD01G R01 - RELAZIONE DI CALCOLO

D.L. Direzione Lavori

Consorzio Appaltatore

Consorziata Esecutrice

Arch. Carmine D'Orsi

CADEL S.C.A.R.L.

ICS S.P.A.

Collaudatore in corso d'opera

RUP Responsabile Unico del Procedimento

Ing. Umberto Di Cristinzi

Ing. Massimo Pillarella

Committente



Istituto Neurologico Mediterraneo NEUROMED SPA

Via Atinense, 18 | 86077 POZZILLI

Legale Rappresentante | Giovanni de Gaetano

RELAZIONE DI CALCOLO

VERIFICA E DIMENSIONAMENTO DEGLI INTERVENTI DI RINFORZO DEI NODI TRAVE-PILASTRO

Parte A: Verifica a trazione diagonale – Pilastri d'angolo 1, 7, 30, 36
Fasciatura con tessuti CFRP – Quote +11,10 / +14,65 / +18,10 m

Parte B: Verifica a compressione diagonale – Pilastri 2, 3, 14, 23, 34, 35
Ringrosso dei nodi con malta espansiva – Quota +3,75 m

1. PREMESSA

L'edificio in costruzione è stato sottoposto a verifiche di accettazione del calcestruzzo in opera mediante prelievo di provini. Alcuni campioni hanno evidenziato valori di resistenza a compressione inferiori a quelli previsti dal progetto originale.

Per valutare l'idoneità strutturale con le resistenze effettive del calcestruzzo, è stata condotta un'analisi pushover dell'intera struttura utilizzando il software CDS, riverificando l'intera opera già oggetto di deposito. Infatti, l'analisi pushover, effettuata dal progettista strutturale Ing. Valentina Fasano in data 31/03/2026, considera per ogni elemento strutturale la reale classe di resistenza del calcestruzzo desunta dai valori dalle prove di laboratorio effettuate.

Tale analisi viene allegata alla presente relazione di calcolo in quanto parte integrante della stessa.

Dall'analisi innanzi specificata è emerso che:

- Travi e pilastri risultano **VERIFICATI** anche con i valori ridotti di f_c .
- I nodi dei pilastri d'angolo 1, 7, 30 e 36 non soddisfano la verifica a trazione diagonale alle quote +11,10 / +14,65 / +18,10 m.
- I nodi dei pilastri 2, 3, 14, 23, 34 e 35 non soddisfano la verifica a compressione diagonale alla quota +3,75 m.

Per il superamento di tali carenze sono previsti due distinti interventi di rinforzo:

- a) Fasciatura con tessuti in fibra di carbonio (CFRP) per i nodi non verificati a trazione diagonale;
- b) Ringrosso dei nodi con demolizione parziale e ricostruzione in malta espansiva ad alta resistenza per i nodi non verificati a compressione diagonale.

La presente relazione illustra la metodologia di verifica, le ipotesi adottate, i calcoli eseguiti e i risultati ottenuti per ciascun intervento.

2. RIFERIMENTI NORMATIVI

- NTC 2018 (D.M. 17/01/2018) – Norme Tecniche per le Costruzioni.
- Circolare n. 7/2019 – §C8.7.2.3.5 (Verifica dei nodi trave-pilastro).
- CNR-DT 200 R1/2013 – Istruzioni per la progettazione, l'esecuzione e il controllo di interventi di consolidamento statico mediante l'utilizzo di compositi FRP.
- D.P. CSLL PP n. 293 del 29/05/2019 – Linee guida per la identificazione, la qualificazione ed il controllo di accettazione di compositi fibrorinforzati a matrice polimerica (FRP).

3. IPOTESI CONSERVATIVE ADOTTATE

Nella presente relazione sono state adottate le seguenti ipotesi conservative, finalizzate a garantire un ampio margine di sicurezza:

Parte A – Trazione diagonale:

1. Le tensioni principali fornite dal software CDS sono state assunte come tensioni del solo calcestruzzo, senza il contributo delle staffe. Ciò è stato verificato ricostruendo lo stato tensionale dal cerchio di Mohr e confrontando la tensione tangenziale τ con V_{jh}/A_j calcolato senza staffe (differenze < 5%).
2. Il contributo delle staffe esistenti nel nodo è stato ridotto al 30% della capacità nominale ($\alpha = 0,30$). Trattandosi di un edificio nuovo con staffe conformi NTC2018 (ganci a 135°, passo e diametri adeguati), le staffe sarebbero pienamente efficaci ($\alpha = 1,0$). La riduzione al 30% costituisce un'ulteriore cautela.
3. Per il sistema FRP, è stato contabilizzato il solo contributo delle fasce diagonali unidirezionali (Fase 1, 2 strati). Il tessuto quadriassiale delle Fasi 2 e 3, pur presente nel progetto con funzione di confinamento, NON è stato portato in conto nella verifica a taglio.
4. La deformazione di progetto del FRP è governata dalla delaminazione intermedia (ϵ_{fd}), non dalla rottura della fibra, risultando circa 4 volte inferiore alla deformazione ultima.
5. L'area efficace del nodo A_j è stata calcolata con riferimento alle dimensioni della trave convergente (30×50 cm), ottenendo $A_j = 1500 \text{ cm}^2$, valore inferiore ai 1800 cm² della sezione del pilastro.

Parte B – Compressione diagonale:

6. La verifica è stata condotta con sezione omogeneizzata a compatibilità di deformazione, assumendo che la crisi avvenga al raggiungimento della resistenza limite del calcestruzzo. La malta Mapefill, molto più resistente, sviluppa alla crisi del cls solo una frazione della sua resistenza.
7. Non è stato portato in conto l'effetto di confinamento dato dal mantello in malta ad alta resistenza.
8. Non è stato contabilizzato il contributo delle barre $\phi 10$ inghisate con resina Hilti HIT-RE 500.
9. Il modulo elastico della malta Mapefill è stato assunto pari a $E = 30.000 \text{ MPa}$, valore tipico da scheda tecnica.
10. Questo valore è inferiore al modulo del calcestruzzo reale ($E_{cls} = 33.320 \text{ MPa}$ per $f_{cm} = 39,9 \text{ MPa}$), rendendo il coefficiente di omogeneizzazione $n = 0,900 < 1$, ovvero il contributo della malta è sottostimato.

4. DATI GEOMETRICI E MATERIALI

4.1 Geometria dei pilastri e delle travi

I pilastri d'angolo interessati dalla verifica a trazione diagonale hanno sezione 30×60 cm (Pil. 1 e 36) e 60×30 cm (Pil. 7 e 30). L'area del pilastro è in tutti i casi pari a 1800 cm².

Le travi convergenti nei nodi hanno sezione 30×50 cm per tutti i piani.

L'area efficace del nodo, calcolata secondo la Circolare 2019, è: $A_j = b_j \times h_b = 30 \times 50 = 1500 \text{ cm}^2$

dove $b_j = 30 \text{ cm}$ è la larghezza efficace del nodo e $h_b = 50 \text{ cm}$ è l'altezza della trave.

I pilastri interessati dalla verifica a compressione diagonale (Pil. 2, 3, 14, 23, 34, 35) hanno tutti sezione 30×60 cm alla quota +3,75 m.

4.2 Calcestruzzo

Il modello CDS è stato eseguito assumendo un calcestruzzo di classe C28/35 ($R_{ck} = 35 \text{ MPa}$) per il primo livello e C25/30 per i livelli superiori. Le resistenze limite nel nodo fornite dal software sono:

$$f_{ctd} = 12,2 \text{ kg/cm}^2 \text{ (resistenza a trazione diagonale per calcestruzzo C25/30 per i livelli superiori)}$$

$$f_{cd} = 93,3 \text{ kg/cm}^2 \text{ (resistenza a compressione diagonale per calcestruzzo C28/35 per il primo livello)}$$

I provini prelevati alla quota +3,75 m hanno fornito $R_{ck} = 38,43 \text{ MPa}$, superiore al valore assunto nel modello.

Da questo valore si ricava:

$$f_{ck, \text{reale}} = 0,83 \times 38,43 = 31,90 \text{ MPa}$$

$$f_{cd, \text{reale}} = 93,3 \times (31,90 / 29,05) = 102,4 \text{ kg/cm}^2$$

Tale valore sarà utilizzato per la verifica a compressione diagonale dei nodi a quota +3,75 m.

4.3 Staffe nel nodo

Nei nodi sono presenti 8 staffe $\phi 8 \text{ mm}$ in acciaio B450C con ganci a 135°, conformi alle prescrizioni delle NTC2018. Il numero di braccia varia in funzione del pilastro e della direzione:

Pilastro	Sezione (cm)	Braccia dir. X	Braccia dir. Y
1	30×60	4	3
7	60×30	3	4
30	60×30	3	4
36	30×60	4	3

$$A_{sw1} = \pi/4 \times 0,8^2 = 0,503 \text{ cm}^2$$

$$f_{yd} = 450 / 1,15 = 391,3 \text{ MPa} = 3990 \text{ kg/cm}^2$$

NOTA: Il contributo delle staffe è ridotto al 30% ($\alpha = 0,30$) come ipotesi conservativa (cfr. §3).

PARTE A – VERIFICA A TRAZIONE DIAGONALE**Pilastri d'angolo 1, 7, 30, 36 – Quote +11,10 / +14,65 / +18,10 m****5. SISTEMA DI RINFORZO FRP**

Il sistema di rinforzo prevede tre fasi applicative, di cui solo la Fase 1 viene contabilizzata nella verifica a taglio del nodo:

5.1 Fase 1 – Fasce diagonali unidirezionali (contabilizzata)

Parametro	Valore
Tipo	Tessuto CFRP unidirezionale ad alta resistenza
Conformità	D.P. CSLL PP n. 293 del 29/05/2019
Grammatura	300 g/m ²
Modulo elastico E_f	230 GPa
Resistenza a trazione f_{tk}	> 4000 MPa
Deformazione ultima ε_{uk}	1,5%
Spessore equivalente t_f	0,167 mm/strato
Numero strati	2
Larghezza fascia	55 cm
Disposizione	Fasce diagonali su 2 facce del nodo d'angolo

5.2 Fasi 2 e 3 – Tessuto quadriassiale (non contabilizzato nel taglio)

Le Fasi 2 e 3 prevedono l'applicazione di tessuto CFRP quadriassiale (400 g/m², orientamento 0°/90°/±45°, spessore equivalente 0,22 mm) rispettivamente ad L all'intersezione trave-pilastro (1200×1000 mm) e sul pannello di nodo (1200×1200 mm). Queste fasi hanno funzione di confinamento e miglioramento dell'aderenza, ma il loro contributo al taglio del nodo non viene contabilizzato.

5.3 Materiali accessori

Primer epossidico: viscosità bassa, adesione al cls > 3 MPa, lavorabilità 30 min. Resina impregnante FRP: modulo elastico > 3000 MPa, resistenza a trazione ≥ 30 MPa, resistenza a compressione ≥ 70 MPa, adesione al calcestruzzo ≥ 3 MPa.

6. PROPRIETÀ DI PROGETTO DEL SISTEMA FRP**6.1 Deformazione di progetto (CNR-DT 200 R1/2013)****a) Modalità di rottura per raggiungimento della deformazione ultima:**

$$\varepsilon_{fd} = \eta_a \times \varepsilon_{fk} / \gamma_f = 0,85 \times 0,015 / 1,10 = 0,01159$$

b) Modalità di rottura per delaminazione intermedia:

Energia di frattura (con $f_{cm} = 20$ MPa, $f_{ctm} = 0,30 \times 20^{2/3} = 2,21$ MPa):

$$k_b = 1,0 \text{ (tessuto a copertura totale)}$$

$$\Gamma_{Fk} = 0,03 \times k_b \times \sqrt{f_{cm} \times f_{ctm}} = 0,03 \times 1,0 \times \sqrt{20 \times 2,21} = 0,1995 \text{ N/mm}$$

$$\Gamma_{Fd} = \Gamma_{Fk} / \gamma_{Fd} = 0,1995 / 1,20 = 0,1662 \text{ N/mm}$$

$$\varepsilon_{fdd} = \sqrt{2 \times \Gamma_{Fd} / (t_f \times E_f)} = \sqrt{2 \times 0,1662 / (0,167 \times 230000)} = 0,00294$$

c) Deformazione e tensione di progetto:

$$\varepsilon_{fd} = \min(0,01159; 0,00294) = 0,00294 \text{ (governa la delaminazione)}$$

$$f_{fd} = E_f \times \varepsilon_{fd} = 230.000 \times 0,00294 = 676,7 \text{ MPa}$$

6.2 Contributo FRP al taglio nel nodo (solo Fase 1)

Le fasce diagonali sono disposte su 2 facce esterne del nodo d'angolo. La larghezza efficace è limitata dall'altezza del pannello nodale ($h_b = 50 \text{ cm} = 500 \text{ mm}$):

$$w_{f,eff} = \min(550; 500) = 500 \text{ mm}$$

$$V_{f1} = n_{facce} \times n_{strati} \times t_f \times w_{f,eff} \times f_{fd}$$

$$V_{f1} = 2 \times 2 \times 0,167 \times 500 \times 676,7 = 226.003 \text{ N} = 23,0 \text{ ton}$$

7. SOLLECITAZIONI NEI NODI (da analisi pushover)

Dall'analisi pushover condotta con il software CDS, per ogni nodo si considera il caso più gravoso (massima tensione principale di trazione) tra tutte le combinazioni. La direzione critica risulta essere la Y per tutti i nodi.

Verifica interpretativa CDS: Le tensioni principali fornite da CDS sono state verificate ricostruendo lo stato tensionale dal cerchio di Mohr. Il confronto tra $\tau(\text{Mohr}) = \sqrt{-\sigma_{pt} \times \sigma_{pc}}$ e $\tau(\text{calc}) = V_{jh}/A_j$ mostra differenze $< 5\%$, confermando che CDS non contabilizza le staffe nel calcolo delle tensioni principali del nodo.

Pil.	Quota (m)	Sez. (cm)	Curva	V_col (ton)	T_b (ton)	σ_{pt} (kg/cm ²)	σ_{pc} (kg/cm ²)
1	11,10	30×60	8	7,8	60,7	16,0	-50,0
1	14,65	30×60	4	9,4	60,1	20,2	-39,1
1	18,10	30×60	4	0,0	41,7	18,9	-27,8
7	11,10	60×30	5	7,2	55,4	13,4	-46,3
7	14,65	60×30	1	8,2	52,6	16,3	-34,8
7	18,10	60×30	1	0,0	36,0	15,0	-24,0
30	11,10	60×30	14	6,9	53,3	12,3	-45,0
30	14,65	60×30	10	7,7	49,5	14,7	-32,9
30	18,10	60×30	10	0,0	33,7	13,5	-22,5
36	11,10	30×60	15	7,2	56,2	13,9	-46,8
36	14,65	30×60	11	8,8	55,9	18,1	-36,5
36	18,10	30×60	11	0,0	38,7	16,8	-25,8

8. VERIFICA A TRAZIONE DIAGONALE – SENZA RINFORZO

8.1 Metodologia (Circ. 2019 §C8.7.2.3.5)

Lo stato tensionale nel pannello nodale è definito da:

$$\tau = V_{jh} / A_j \quad (\text{tensione tangenziale})$$

$$\sigma_v = N_{sup} / A_j \quad (\text{tensione verticale})$$

$$\sigma_{pt} = \sigma_v/2 + \sqrt{((\sigma_v/2)^2 + \tau^2)} \quad (\text{tensione principale di trazione})$$

dove $V_{jh} = T_b - V_{col}$ è il taglio orizzontale nel nodo e $A_j = 1500 \text{ cm}^2$.

La verifica è soddisfatta se: $\sigma_{pt} \leq f_{ctd} = 12,2 \text{ kg/cm}^2$.

8.2 Risultati

Pil.	Quota	V _{jh} (ton)	τ (kg/cm ²)	σ_v (kg/cm ²)	σ_{pt} (kg/cm ²)	f _{ctd}	Rapporto	Esito
1	11.10	52.9	35.27	-25.1	24.9	12,2	2.041	NON VER.
1	14.65	50.7	33.80	-9.9	29.2	12,2	2.393	NON VER.
1	18.10	41.7	27.80	0.0	27.8	12,2	2.279	NON VER.
7	11.10	48.2	32.13	-24.0	22.3	12,2	1.828	NON VER.
7	14.65	44.4	29.60	-9.5	25.2	12,2	2.069	NON VER.
7	18.10	36.0	24.00	0.0	24.0	12,2	1.967	NON VER.
30	11.10	46.4	30.93	-23.7	21.3	12,2	1.743	NON VER.
30	14.65	41.8	27.87	-9.3	23.6	12,2	1.933	NON VER.
30	18.10	33.7	22.47	0.0	22.5	12,2	1.842	NON VER.
36	11.10	49.0	32.67	-24.0	22.8	12,2	1.869	NON VER.
36	14.65	47.1	31.40	-9.5	27.0	12,2	2.215	NON VER.
36	18.10	38.7	25.80	0.0	25.8	12,2	2.115	NON VER.

Esito: Tutti i 12 nodi risultano NON VERIFICATI a trazione diagonale senza il contributo di rinforzo.

9. VERIFICA A TRAZIONE DIAGONALE – CON RINFORZO

9.1 Metodologia

Il taglio orizzontale nel nodo viene ridotto dal contributo dell'FRP e delle staffe:

$$V_{jh,eff} = V_{jh} - V_{fl} - \alpha \times V_{staffe}$$

dove:

$$V_{fl} = 23,0 \text{ ton (2 strati unidirezionali su 2 facce)}$$

$$\alpha = 0,30 \text{ (coefficiente riduttivo staffe)}$$

$$V_{staffe} = n_{st} \times n_{br} \times A_{sw1} \times f_{yd}$$

Il nuovo stato tensionale è:

$$\tau_{eff} = V_{jh,eff} / A_j$$

$$\sigma_{pt,new} = \sigma_{v/2} + \sqrt{((\sigma_{v/2})^2 + \tau_{eff}^2)}$$

9.2 Calcolo per ciascun nodo

Pilastro 1, Quota +11.10 m

$$V_{jh} = 52.9 \text{ ton}$$

$$V_{fl} = 23.0 \text{ ton}$$

$$V_{staffe} = 12.07 \times 3990 = 48167 \text{ kg (pieno)}$$

$$\alpha \times V_{st} = 0,30 \times 48167 = 14450 \text{ kg} = 14.5 \text{ ton}$$

$$V_{jh,eff} = 52.9 - 23.0 - 14.5 = 15.4 \text{ ton}$$

$$\tau_{eff} = 15.4 \times 1000 / 1500 = 10.27 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_v = -25.1 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt,new} = 3.7 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt} / f_{ctd} = 3.7 / 12,2 = 0.301 \rightarrow \text{VERIFICATO}$$

Pilastro 1, Quota +14.65 m

$$V_{jh} = 50.7 \text{ ton}$$

$$V_{fl} = 23.0 \text{ ton}$$

$$V_{staffe} = 12.07 \times 3990 = 48167 \text{ kg (pieno)}$$

$$\alpha \times V_{st} = 0,30 \times 48167 = 14450 \text{ kg} = 14.5 \text{ ton}$$

$$V_{jh,eff} = 50.7 - 23.0 - 14.5 = 13.2 \text{ ton}$$

$$\tau_{eff} = 13.2 \times 1000 / 1500 = 8.81 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_v = -9.9 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt,new} = 5.1 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt} / f_{ctd} = 5.1 / 12,2 = 0.422 \rightarrow \text{VERIFICATO}$$

Pilastro 1, Quota +18.10 m

$$V_{jh} = 41.7 \text{ ton}$$

$$V_{fl} = 23.0 \text{ ton}$$

$$V_{staffe} = 12.07 \times 3990 = 48167 \text{ kg (pieno)}$$

$$\alpha \times V_{st} = 0,30 \times 48167 = 14450 \text{ kg} = 14.5 \text{ ton}$$

$$V_{jh,eff} = 41.7 - 23.0 - 14.5 = 4.2 \text{ ton}$$

$$\tau_{eff} = 4.2 \times 1000 / 1500 = 2.81 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_v = 0.0 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt,new} = 2.8 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt} / f_{ctd} = 2.8 / 12,2 = 0.230 \rightarrow \text{VERIFICATO}$$

Pilastro 7, Quota +11.10 m

$$V_{jh} = 48.2 \text{ ton}$$

$$V_{fl} = 23.0 \text{ ton}$$

$$V_{staffe} = 16.10 \times 3990 = 64223 \text{ kg (pieno)}$$

$$\alpha \times V_{st} = 0,30 \times 64223 = 19267 \text{ kg} = 19.3 \text{ ton}$$

$$V_{jh,eff} = 48.2 - 23.0 - 19.3 = 5.9 \text{ ton}$$

$$\tau_{eff} = 5.9 \times 1000 / 1500 = 3.93 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_v = -24.0 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt,new} = 0.6 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt} / f_{ctd} = 0.6 / 12,2 = 0.051 \rightarrow \text{VERIFICATO}$$

Pilastro 7, Quota +14.65 m

$$V_{jh} = 44.4 \text{ ton}$$

$$V_{fl} = 23.0 \text{ ton}$$

$$V_{staffe} = 16.10 \times 3990 = 64223 \text{ kg (pieno)}$$

$$\alpha \times V_{st} = 0,30 \times 64223 = 19267 \text{ kg} = 19.3 \text{ ton}$$

$$V_{jh,eff} = 44.4 - 23.0 - 19.3 = 2.1 \text{ ton}$$

$$\tau_{eff} = 2.1 \times 1000 / 1500 = 1.40 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_v = -9.5 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt,new} = 0.2 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt} / f_{ctd} = 0.2 / 12,2 = 0.017 \rightarrow \text{VERIFICATO}$$

Pilastro 7, Quota +18.10 m

$$V_{jh} = 36.0 \text{ ton}$$

$$V_{fl} = 23.0 \text{ ton}$$

$$V_{staffe} = 16.10 \times 3990 = 64223 \text{ kg (pieno)}$$

$$\alpha \times V_{st} = 0,30 \times 64223 = 19267 \text{ kg} = 19.3 \text{ ton}$$

$$V_{jh,eff} = 36.0 - 23.0 - 19.3 = 0.0 \text{ ton}$$

$$\tau_{eff} = 0.0 \times 1000 / 1500 = 0.00 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_v = 0.0 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt,new} = 0.0 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt} / f_{ctd} = 0.0 / 12,2 = 0.000 \rightarrow \text{VERIFICATO}$$

Pilastro 30, Quota +11.10 m

$$V_{jh} = 46.4 \text{ ton}$$

$$V_{fl} = 23.0 \text{ ton}$$

$$V_{staffe} = 16.10 \times 3990 = 64223 \text{ kg (pieno)}$$

$$\alpha \times V_{st} = 0,30 \times 64223 = 19267 \text{ kg} = 19.3 \text{ ton}$$

$$V_{jh,eff} = 46.4 - 23.0 - 19.3 = 4.1 \text{ ton}$$

$$\tau_{eff} = 4.1 \times 1000 / 1500 = 2.73 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_v = -23.7 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt,new} = 0.3 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt} / f_{ctd} = 0.3 / 12,2 = 0.025 \rightarrow \text{VERIFICATO}$$

Pilastro 30, Quota +14.65 m

$$V_{jh} = 41.8 \text{ ton}$$

$$V_{fl} = 23.0 \text{ ton}$$

$$V_{staffe} = 16.10 \times 3990 = 64223 \text{ kg (pieno)}$$

$$\alpha \times V_{st} = 0,30 \times 64223 = 19267 \text{ kg} = 19.3 \text{ ton}$$

$$V_{jh,eff} = 41.8 - 23.0 - 19.3 = 0.0 \text{ ton}$$

$$\tau_{eff} = 0.0 \times 1000 / 1500 = 0.00 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_v = -9.3 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt,new} = 0.0 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt} / f_{ctd} = 0.0 / 12,2 = 0.000 \rightarrow \text{VERIFICATO}$$

Pilastro 30, Quota +18.10 m

$$V_{jh} = 33.7 \text{ ton}$$

$$V_{fl} = 23.0 \text{ ton}$$

$$V_{staffe} = 16.10 \times 3990 = 64223 \text{ kg (pieno)}$$

$$\alpha \times V_{st} = 0,30 \times 64223 = 19267 \text{ kg} = 19.3 \text{ ton}$$

$$V_{jh,eff} = 33.7 - 23.0 - 19.3 = 0.0 \text{ ton}$$

$$\tau_{eff} = 0.0 \times 1000 / 1500 = 0.00 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_v = 0.0 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt,new} = 0.0 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt} / f_{ctd} = 0.0 / 12,2 = 0.000 \rightarrow \text{VERIFICATO}$$

Pilastro 36, Quota +11.10 m

$$V_{jh} = 49.0 \text{ ton}$$

$$V_{fl} = 23.0 \text{ ton}$$

$$V_{staffe} = 12.07 \times 3990 = 48167 \text{ kg (pieno)}$$

$$\alpha \times V_{st} = 0,30 \times 48167 = 14450 \text{ kg} = 14.5 \text{ ton}$$

$$V_{jh,eff} = 49.0 - 23.0 - 14.5 = 11.5 \text{ ton}$$

$$\tau_{eff} = 11.5 \times 1000 / 1500 = 7.67 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_v = -24.0 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt,new} = 2.2 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt} / f_{ctd} = 2.2 / 12,2 = 0.184 \rightarrow \text{VERIFICATO}$$

Pilastro 36, Quota +14.65 m

$$V_{jh} = 47.1 \text{ ton}$$

$$V_{fl} = 23.0 \text{ ton}$$

$$V_{staffe} = 12.07 \times 3990 = 48167 \text{ kg (pieno)}$$

$$\alpha \times V_{st} = 0,30 \times 48167 = 14450 \text{ kg} = 14.5 \text{ ton}$$

$$V_{jh,eff} = 47.1 - 23.0 - 14.5 = 9.6 \text{ ton}$$

$$\tau_{eff} = 9.6 \times 1000 / 1500 = 6.41 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_v = -9.5 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt,new} = 3.2 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt} / f_{ctd} = 3.2 / 12,2 = 0.265 \rightarrow \text{VERIFICATO}$$

Pilastro 36, Quota +18.10 m

$$V_{jh} = 38.7 \text{ ton}$$

$$V_{fl} = 23.0 \text{ ton}$$

$$V_{staffe} = 12.07 \times 3990 = 48167 \text{ kg (pieno)}$$

$$\alpha \times V_{st} = 0,30 \times 48167 = 14450 \text{ kg} = 14.5 \text{ ton}$$

$$V_{jh,eff} = 38.7 - 23.0 - 14.5 = 1.2 \text{ ton}$$

$$\tau_{eff} = 1.2 \times 1000 / 1500 = 0.81 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_v = 0.0 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt,new} = 0.8 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{pt} / f_{ctd} = 0.8 / 12,2 = 0.066 \rightarrow \text{VERIFICATO}$$

9.3 Tabella riepilogativa

Pil.	Quota	$\sigma_{pt,0}$	$\sigma_{pt,FRP+st}$	Rapp. s/FRP	Rapp. c/FRP	Esito
1	11.10	24.9	3.7	2.041	0.301	OK
1	14.65	29.2	5.1	2.393	0.422	OK
1	18.10	27.8	2.8	2.279	0.230	OK
7	11.10	22.3	0.6	1.828	0.051	OK
7	14.65	25.2	0.2	2.069	0.017	OK
7	18.10	24.0	0.0	1.967	0.000	OK
30	11.10	21.3	0.3	1.743	0.025	OK
30	14.65	23.6	0.0	1.933	0.000	OK
30	18.10	22.5	0.0	1.842	0.000	OK
36	11.10	22.8	2.2	1.869	0.184	OK
36	14.65	27.0	3.2	2.215	0.265	OK
36	18.10	25.8	0.8	2.115	0.066	OK

Rapporto massimo con rinforzo: **0.422** → **TUTTI I NODI VERIFICATI**

PARTE B – VERIFICA A COMPRESSIONE DIAGONALE**Pilastri 2, 3, 14, 23, 34, 35 – Quota +3,75 m****10. INTERVENTO DI RINGROSSO**

L'intervento prevede la demolizione del copriferro ($s = 2$ cm per faccia) e la ricostruzione con malta espansiva ad alta resistenza tipo Mapefill ($f_c > 70$ MPa a 28 gg), per uno spessore di 5 cm per faccia trattata. L'incremento netto è di 3 cm per faccia.

Le barre di collegamento sono $\phi 10$ in acciaio B450C, inghisate con resina Hilti HIT-RE 500.

10.1 Geometria del ringrosso

Pilastri	Facce trattate	Sez. originale	Sez. ringrossata	A_new (cm ²)
3, 34	2 facce lato 30 cm	30×60	36×60	2160
2, 14, 23, 35	1 faccia lato 60 cm	30×60	30×63	1890

10.2 Materiali

Malta espansiva: tipo Mapefill, resistenza a compressione a 28 gg > 70 MPa, modulo elastico $E_{\text{malta}} \approx 30.000$ MPa.

Resina per ancoraggi: tipo Hilti HIT-RE 500.

Acciaio: barre $\phi 10$, tipo B450C.

11. METODOLOGIA DI VERIFICA**11.1 Sezione omogeneizzata a compatibilità di deformazione**

La sezione ringrossata è composta da due materiali con diverso modulo elastico. La verifica viene condotta con il metodo della sezione omogeneizzata, che rispetta la compatibilità di deformazione tra cls e malta.

Il cls, più debole, raggiunge il suo limite di resistenza per primo. Alla crisi del calcestruzzo, la malta sviluppa una tensione proporzionale al rapporto dei moduli elastici:

$$\sigma_{\text{malta}} = n \times f_{\text{cd,cls}}$$

dove $n = E_{\text{malta}} / E_{\text{cls}}$ è il coefficiente di omogeneizzazione.

La resistenza complessiva della sezione composta è:

$$F_{\text{Rd}} = f_{\text{cd}} \times (A_{\text{cls}} + n \times A_{\text{malta}}) = f_{\text{cd}} \times A_{\text{omog}}$$

La forza di compressione diagonale agente (che non cambia con il ringrosso) è:

$$F_{\text{cd}} = |\sigma_{\text{pc}}| \times A_{\text{old}}$$

La verifica è soddisfatta se $F_{\text{cd}} \leq F_{\text{Rd}}$.

11.2 Moduli elastici e coefficiente n

Con $f_{\text{cm,reale}} = f_{\text{ck}} + 8 = 31,90 + 8 = 39,90$ MPa:

$$E_{\text{cls}} = 22.000 \times (f_{\text{cm}}/10)^{0,3} = 22.000 \times (39,90/10)^{0,3} = 33.320 \text{ MPa}$$

$$E_{\text{malta}} = 30.000 \text{ MPa}$$

$$n = E_{\text{malta}} / E_{\text{cls}} = 30.000 / 33.320 = 0,900$$

NOTA: Essendo $n < 1$, la malta è meno rigida del calcestruzzo reale e attira meno compressione. Il contributo della malta è quindi sottostimato rispetto a un'ipotesi di uguale rigidezza.

11.3 Verifica della malta alla crisi del cls

Alla crisi del calcestruzzo, la tensione nella malta è:

$$\sigma_{\text{malta}} = n \times f_{\text{cd,reale}} = 0,900 \times 102,4 = 92,2 \text{ kg/cm}^2$$

La resistenza limite della malta (proporzionata a $f_c = 70$ MPa) è:

$$f_{\text{cd,malta}} \approx 102,4 \times (70 / 39,9) = 179,7 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{\text{malta}} = 92,2 << f_{\text{cd,malta}} = 179,7 \rightarrow \text{Malta in campo elastico}$$

12. VERIFICA A COMPRESSIONE DIAGONALE CON RINGROSSO

12.1 Esplicitazione del calcolo – Pilastro 2

Si esplicita il calcolo completo per il Pilastro 2 (caso più critico del gruppo a 1 faccia).

Step 1: Stato tensionale originale (da CDS)

$$|\sigma_{pc}| = 103,7 \text{ kg/cm}^2 \text{ (curva 16, dir. X)}$$

Step 2: Forza di compressione diagonale

$$F_{cd} = |\sigma_{pc}| \times A_{old} = 103,7 \times 1800 = 186.660 \text{ kg}$$

Step 3: Geometria ringrossata

$$A_{old} = 30 \times 60 = 1800 \text{ cm}^2$$

$$A_{new} = 30 \times 63 = 1890 \text{ cm}^2 \text{ (ringrosso 1 faccia lato 60)}$$

$$A_{malta} = 1890 - 1800 = 90 \text{ cm}^2$$

Step 4: Sezione omogeneizzata

$$A_{omog} = A_{cls} + n \times A_{malta} = 1800 + 0,900 \times 90 = 1881,0 \text{ cm}^2$$

Step 5: Resistenza della sezione composta

$$F_{Rd} = f_{cd, reale} \times A_{omog} = 102,4 \times 1881,0 = 192.614 \text{ kg}$$

Step 6: Verifica

$$F_{cd} / F_{Rd} = 186.660 / 192.614 = 0,969 \leq 1,0 \rightarrow \text{VERIFICATO}$$

12.2 Risultati per tutti i pilastri

Pil.	Sez. ring.	A_mlt (cm ²)	A_omog (cm ²)	F_cd (kg)	F_Rd (kg)	Rapporto	Esito
2	30×63	90	1881.0	186660	192614	0.969	OK
3	36×60	360	2124.0	204660	217498	0.941	OK
14	30×63	90	1881.0	187020	192614	0.971	OK
23	30×63	90	1881.0	186840	192614	0.970	OK
34	36×60	360	2124.0	193680	217498	0.890	OK
35	30×63	90	1881.0	174960	192614	0.908	OK

Rapporto massimo: **0.971 (Pil. 14) → TUTTI I NODI VERIFICATI**

12.3 Verifica a trazione diagonale

Per i nodi a quota +3,75 m, la verifica a trazione diagonale è sempre soddisfatta: le tensioni principali di trazione sono nulle o trascurabili per tutti i casi analizzati.

13. CONCLUSIONI

Parte A – Trazione diagonale (Pil. 1, 7, 30, 36):

Senza rinforzo, tutti i 12 nodi risultano NON VERIFICATI a trazione diagonale, con rapporti σ_{pt}/f_{ctd} compresi tra 1.743 e 2.393.

Con il sistema di rinforzo previsto (fasce diagonali CFRP Fase 1, 2 strati, contabilizzate + staffe esistenti ridotte al 30%), tutti i 12 nodi risultano VERIFICATI, con rapporti compresi tra 0.000 e 0.422.

Le Fasi 2 e 3 (tessuto quadriassiale) contribuiscono al confinamento del nodo ma non sono state contabilizzate nella verifica a taglio.

Parte B – Compressione diagonale (Pil. 2, 3, 14, 23, 34, 35):

Senza ringrosso, tutti i 6 nodi risultano NON VERIFICATI a compressione diagonale alla quota +3,75 m.

Con l'intervento di ringrosso in malta espansiva Mapefill ($f_c > 70$ MPa) e utilizzando la resistenza reale del calcestruzzo da provini ($R_{ck} = 38,43$ MPa $\rightarrow f_{cd} = 102,4$ kg/cm²), la verifica con sezione omogeneizzata a compatibilità di deformazione risulta soddisfatta per tutti i nodi, con rapporti compresi tra 0.890 e 0.971.

I nodi dei pilastri 1 e 36 alla quota +3,75 m, pur presentando eccedenze dell'ordine dell'1% rispetto all' f_{cd} del modello (93,3 kg/cm²), risultano verificati considerando la resistenza reale del calcestruzzo ($R_{ck} = 38,43$ MPa) e l'effetto di confinamento non portato in conto.

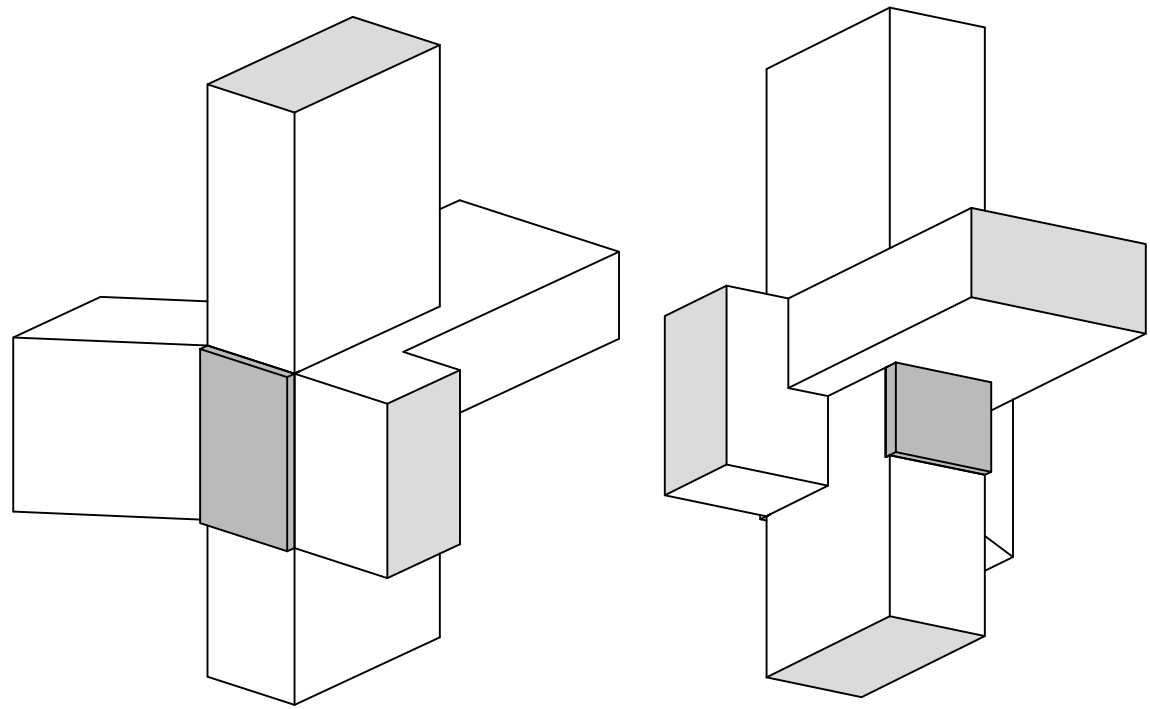
Entrambi gli interventi sono adeguati a garantire la verifica di tutti i nodi con margini di sicurezza significativi, anche nell'ambito delle molteplici ipotesi conservative adottate nella presente analisi.

Sommario

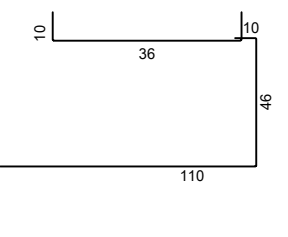
1. PREMESSA.....	2
2. RIFERIMENTI NORMATIVI.....	2
3. IPOTESI CONSERVATIVE ADOTTATE.....	3
4. DATI GEOMETRICI E MATERIALI	4
4.1 Geometria dei pilastri e delle travi	4
4.2 Calcestruzzo	4
4.3 Staffe nel nodo.....	4
5. SISTEMA DI RINFORZO FRP	5
5.1 Fase 1 – Fasce diagonali unidirezionali (contabilizzata)	5
5.2 Fasi 2 e 3 – Tessuto quadriassiale (non contabilizzato nel taglio)	5
5.3 Materiali accessori	5
6. PROPRIETÀ DI PROGETTO DEL SISTEMA FRP	5
6.1 Deformazione di progetto (CNR-DT 200 R1/2013)	5
6.2 Contributo FRP al taglio nel nodo (solo Fase 1).....	6
7. SOLLECITAZIONI NEI NODI (da analisi pushover)	6
8. VERIFICA A TRAZIONE DIAGONALE – SENZA RINFORZO	7
8.1 Metodologia (Circ. 2019 §C8.7.2.3.5).....	7
8.2 Risultati	7
9. VERIFICA A TRAZIONE DIAGONALE – CON RINFORZO	8
9.1 Metodologia	8
9.2 Calcolo per ciascun nodo	8
9.3 Tabella riepilogativa	11
10. INTERVENTO DI RINGROSSO	12
10.1 Geometria del ringrosso	12
10.2 Materiali	12
11. METODOLOGIA DI VERIFICA	12
11.1 Sezione omogeneizzata a compatibilità di deformazione.....	12
11.2 Moduli elastici e coefficiente n	12
11.3 Verifica della malta alla crisi del cls	12
12. VERIFICA A COMPRESSIONE DIAGONALE CON RINGROSSO.....	13
12.1 Esplicitazione del calcolo – Pilastro 2.....	13
12.2 Risultati per tutti i pilastri.....	13
12.3 Verifica a trazione diagonale	13
13. CONCLUSIONI.....	14

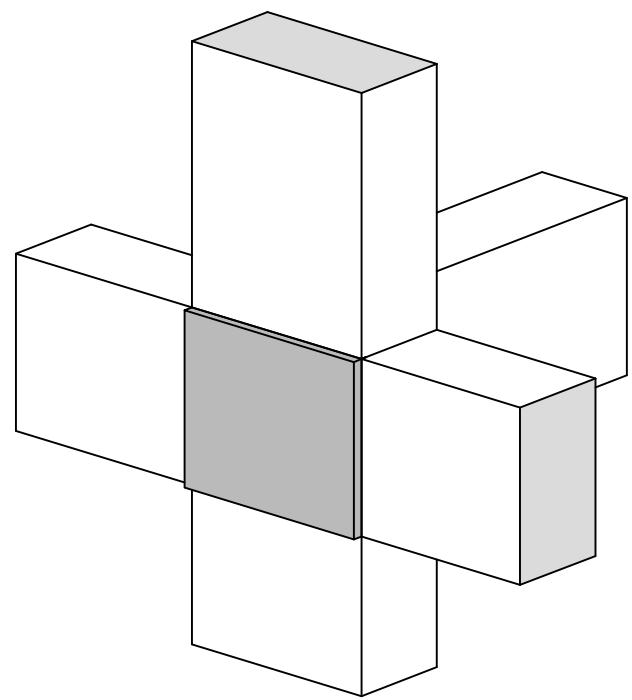
RINFORZO NODI A QUOTA +3,75 m - PILASTRI 3-34

DISTINTA ARMATURE						
Pos.	N° FERRI	Ø	LUNGHEZZA SINGOLA (cm)	SAGOMA FERRI	LUNGHEZZA TOTALE (m)	PESO (kg)
1	4	10	76		3.04	1.88
2	2	10	118		2.36	1.46
3	2	10	52		1.04	0.77
4	2	10	31		0.62	0.51
5	1	10	32		0.32	0.20
					PESO TOTALE	4.82

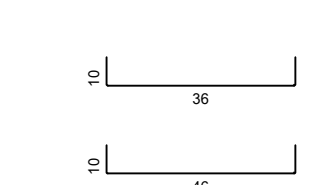


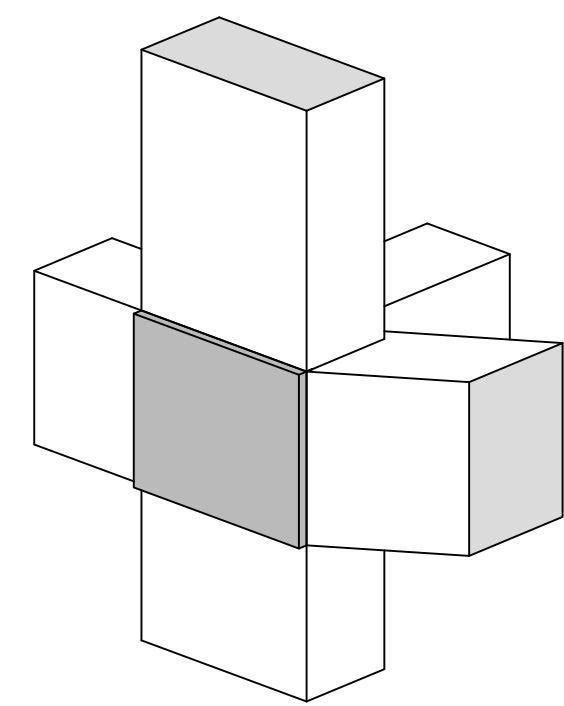
RINFORZO NODI A QUOTA +3,75 m - PILASTRI 14-23

DISTINTA ARMATURE						
Pos.	N° FERRI	Ø	LUNGHEZZA SINGOLA (cm)	SAGOMA FERRI	LUNGHEZZA TOTALE (m)	PESO (kg)
1	4	10	52		2.08	1.28
2	3	10	162		4.86	3.00
3	3	10	118		3.54	2.18
					PESO TOTALE	6.46

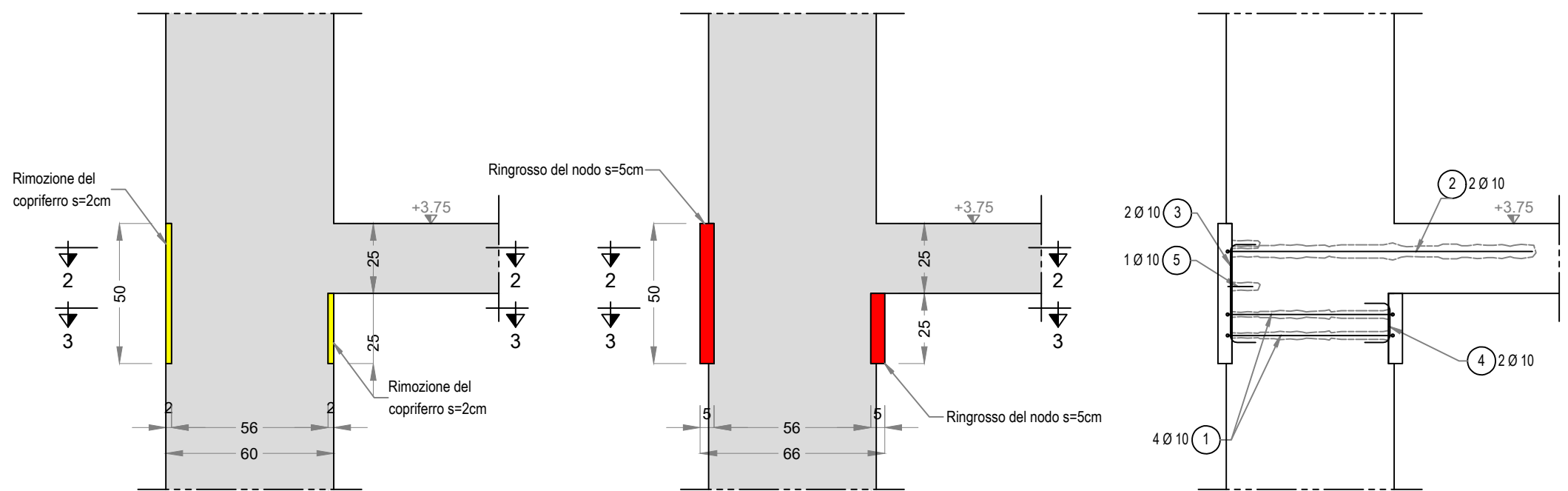


RINFORZO NODI A QUOTA +3,75 m - PILASTRI 2-35

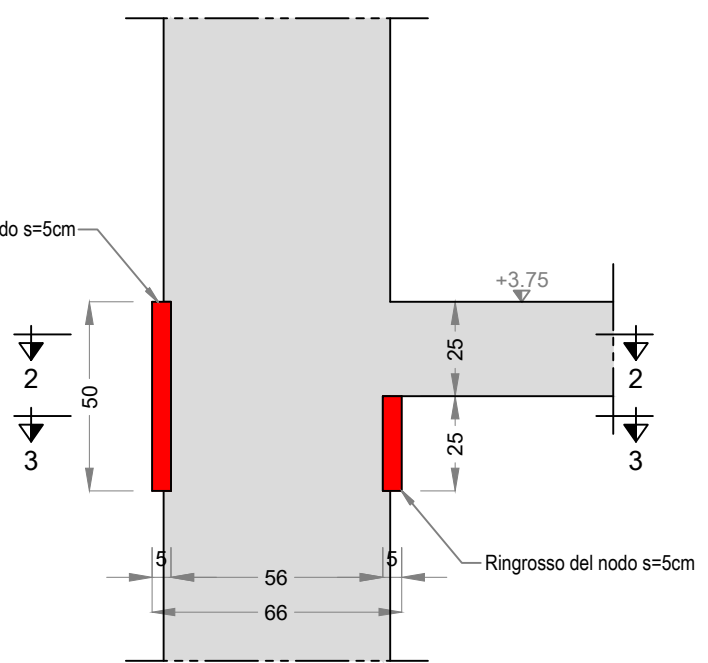
DISTINTA ARMATURE						
Pos.	N° FERRI	Ø	LUNGHEZZA SINGOLA (cm)	SAGOMA FERRI	LUNGHEZZA TOTALE (m)	PESO (kg)
1	4	10	52		2.08	1.28
2	3	10	62		1.86	1.15
3	6	10	118		7.08	4.37
PESO TOTALE						6.80



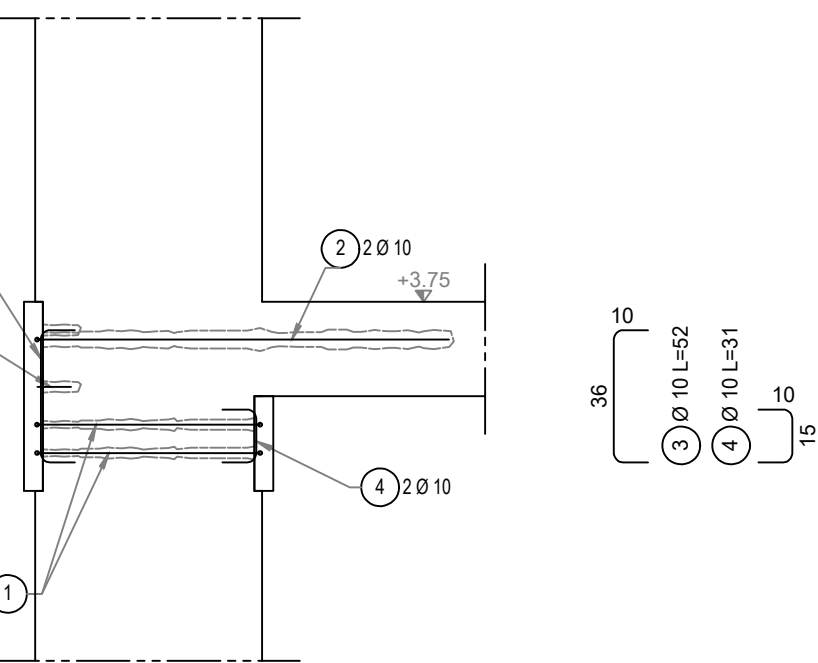
SEZIONE 1 - 1
DEMOLIZIONE - 1:20



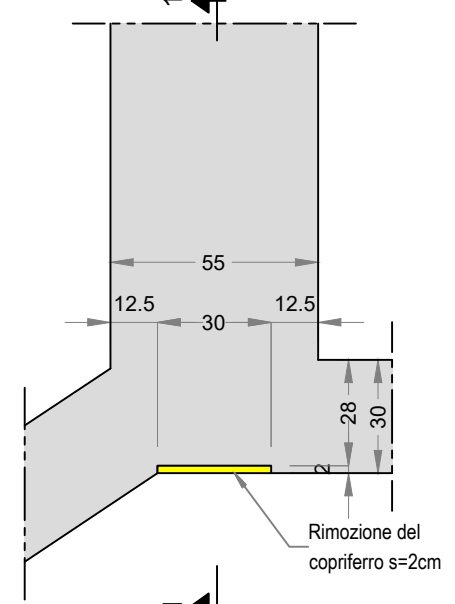
SEZIONE 1 - 1
RICOSTRUZIONE - 1:20



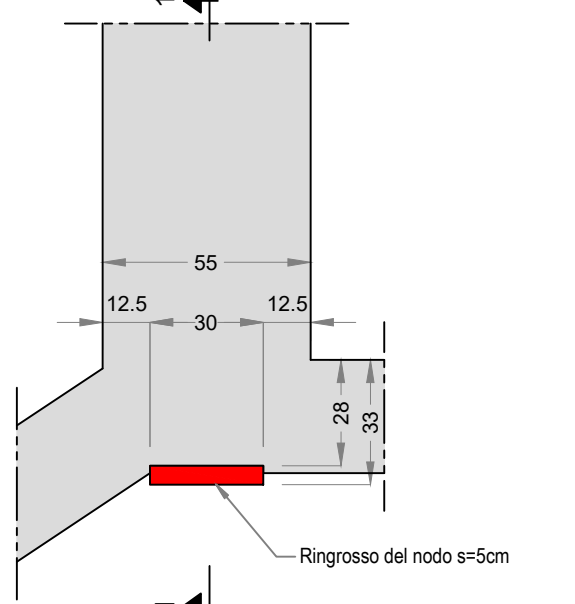
SEZIONE 1 - 1
ARMATURA - 1:20



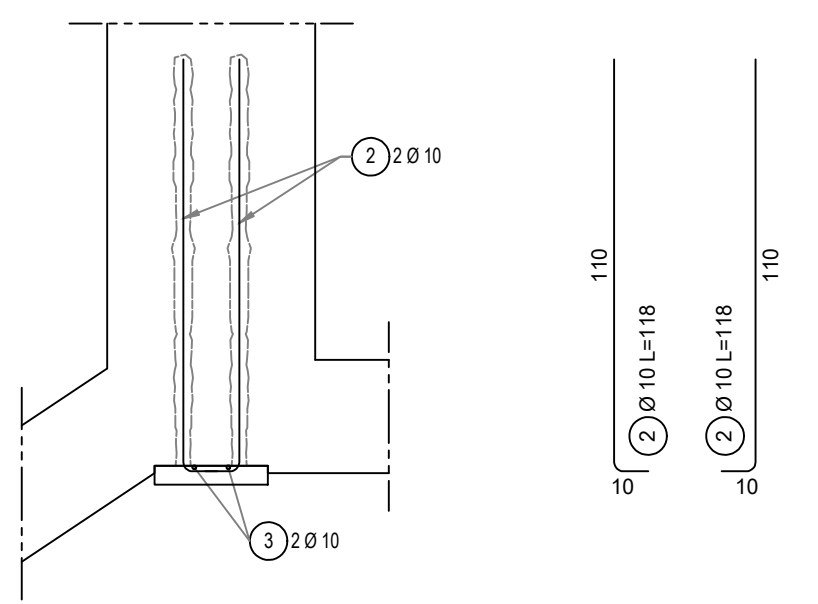
SEZIONE 2 - 2
DEMOLIZIONE - 1:20



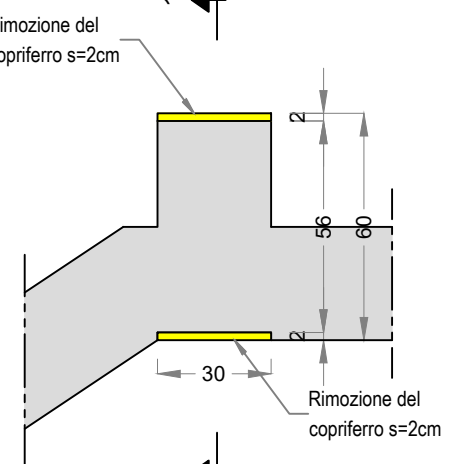
SEZIONE 2 - 2
RICOSTRUZIONE - 1:20



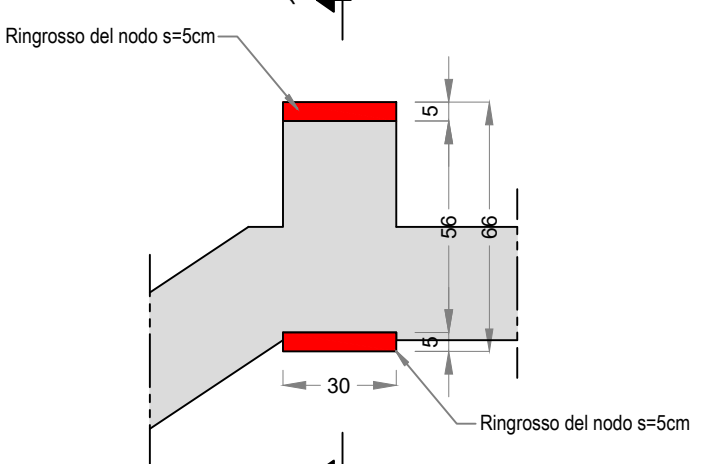
SEZIONE 2 - 2
ARMATURA - 1:20



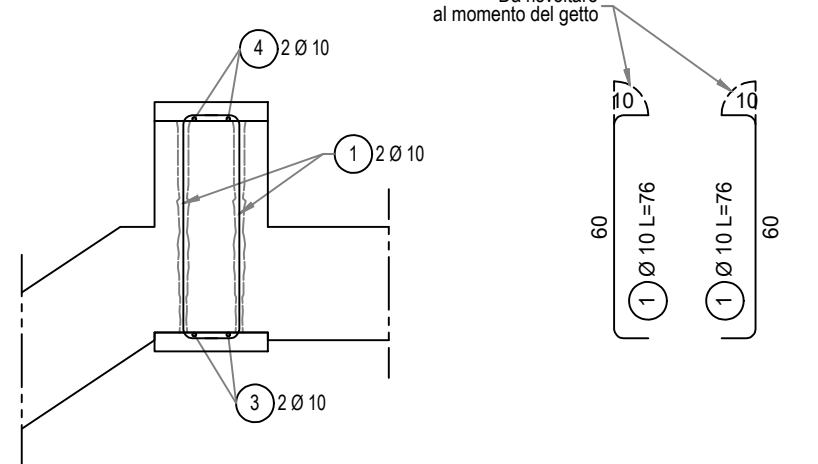
SEZIONE 3 - 3
DEMOLIZIONE - 1:20



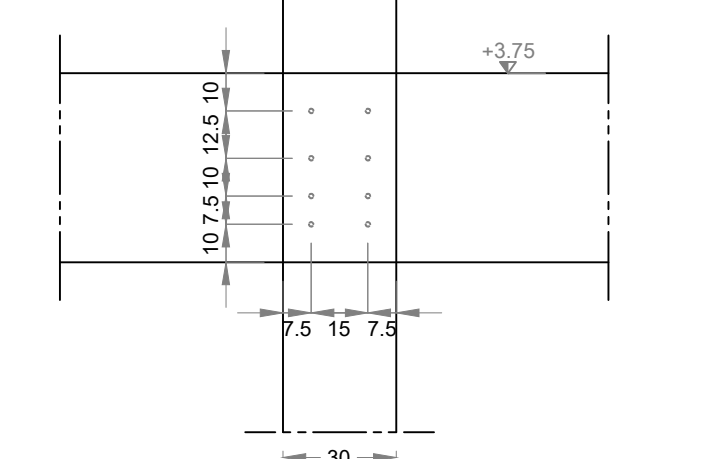
SEZIONE 3 - 3
RICOSTRUZIONE - 1:20



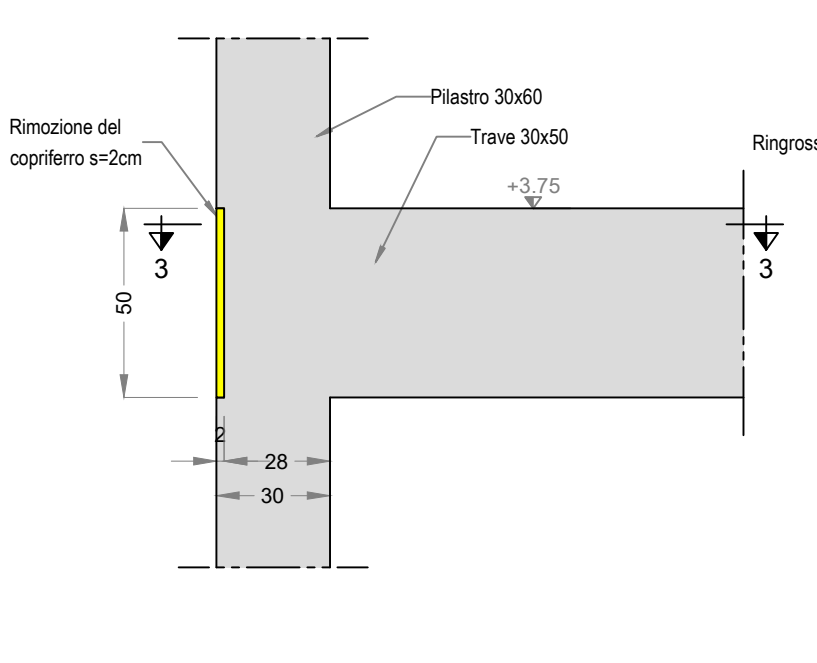
SEZIONE 3 - 3
ARMATURA - 1:20



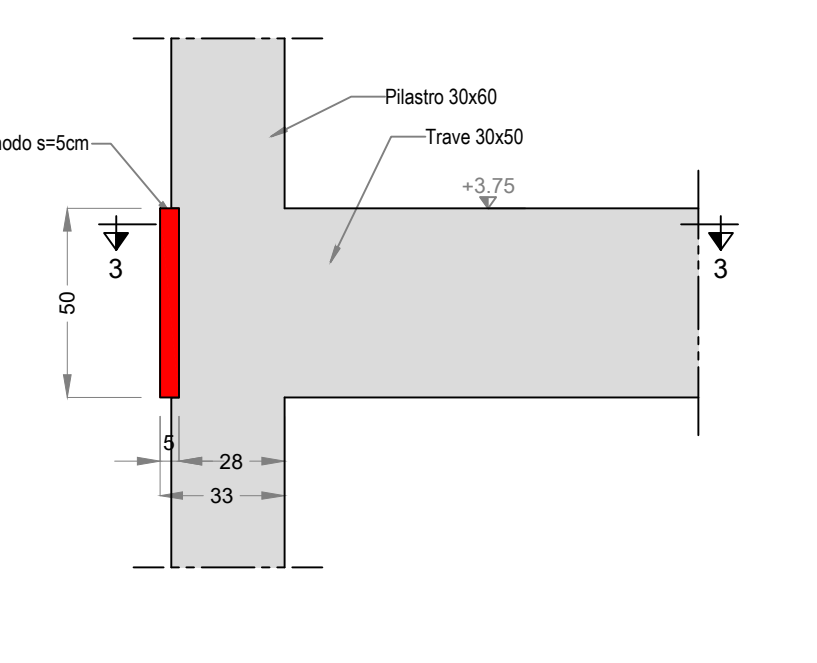
FACCIA ESTERNA PILASTRO
POSIZIONAMENTO FORI PER INGHISAGGIO BARRE - 1:20



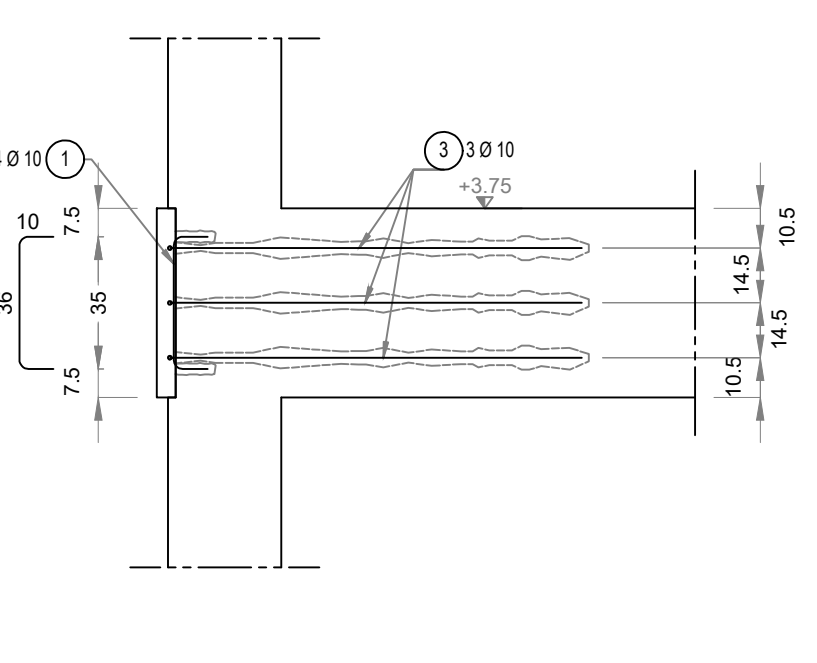
SEZIONE 1 - 1
DEMOLIZIONE - 1:20



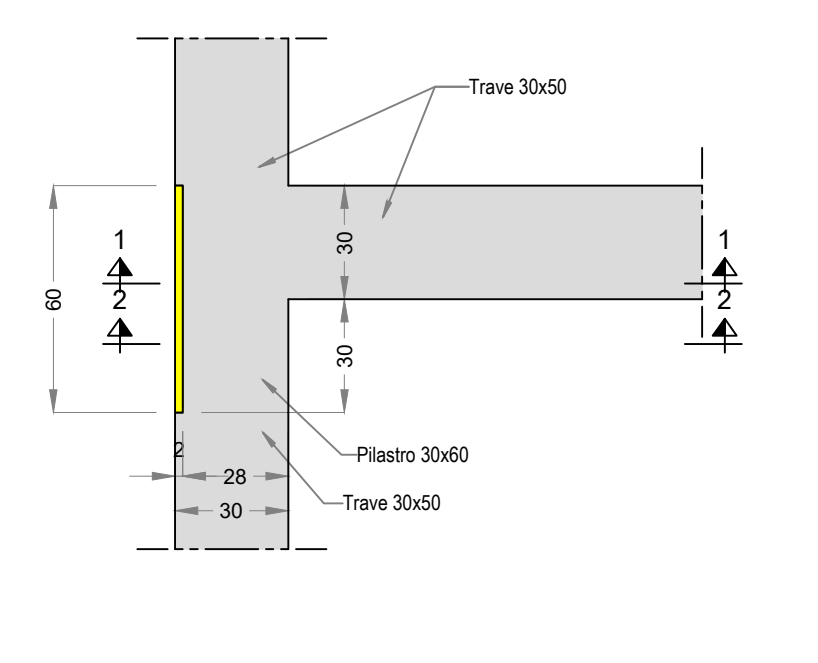
SEZIONE 1 - 1
RICOSTRUZIONE - 1:20



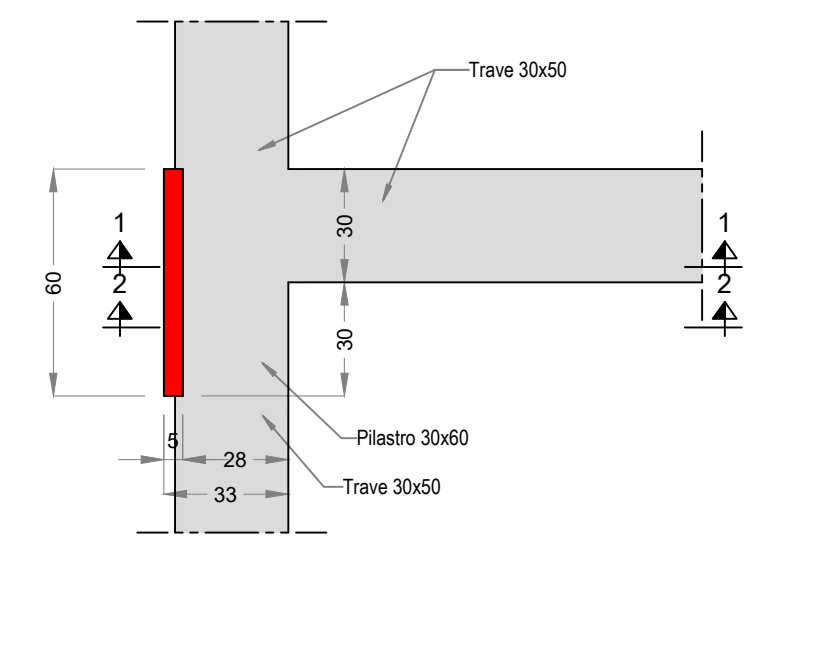
SEZIONE 1 - 1
ARMATURA - 1:20



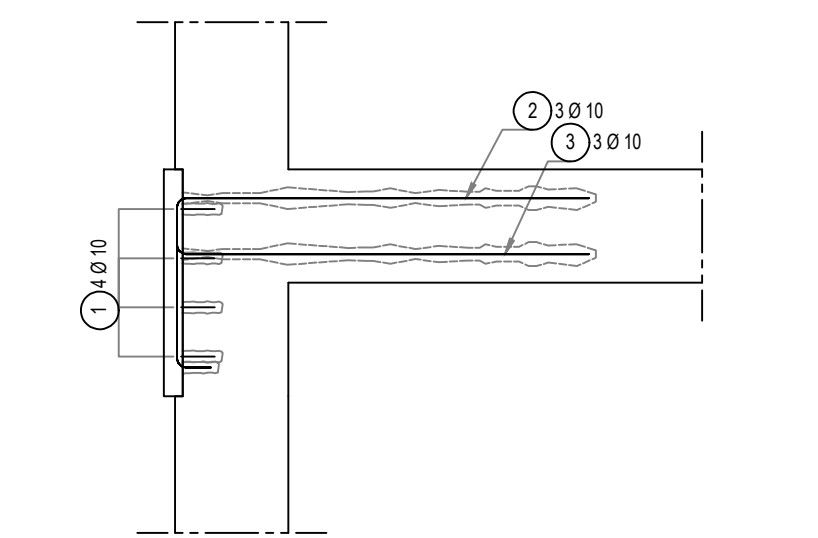
SEZIONE 3 - 3
DEMOLIZIONE - 1:20



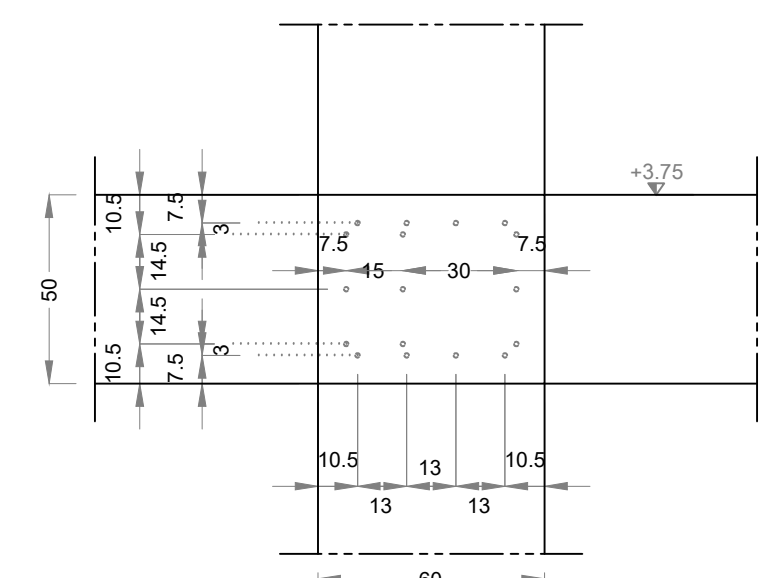
SEZIONE 3 - 3
RICOSTRUZIONE - 1:20



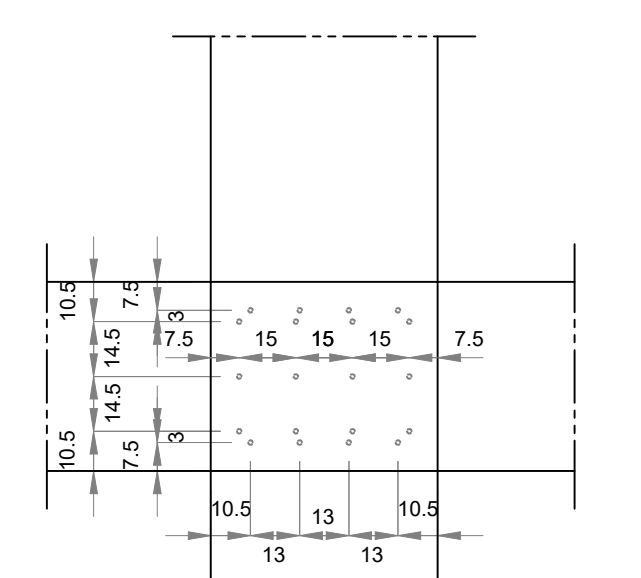
SEZIONE 3 - 3
ARMATURA - 1:20



FACCIA ESTERNA PILASTRO
POSIZIONAMENTO FORI PER INGHISAGGIO BARRE - 1:20



FACCIA ESTERNA PILASTRO
POSIZIONAMENTO FORI PER INGHISAGGIO BARRE - 1:20



NOTA MATERIALI

Acciaio in barre del tipo B450C
Malta espansiva con resistenza a compressione a 28 gg >70MPa
tipo Mapefil O
Resina per ancoraggi tipo HILTI HIT-RE 500

Comune di Pozzilli (IS)
AREA di SVILUPPO INDUSTRIALE ISERNIA VENAFRO

progetto
**ONE HEALTH
DIGITAL
ECOSYSTEM**

HD01 GATE
variante autorizzazione
Determina n. 272 del 28.11.2022

data 18 aprile 2025



Oggetto:
**VERIFICA E DIMENSIONAMENTO DEGLI INTERVENTI
DI RINFORZO DEI NODI TRAVE-PILASTRO**

Elaborato:
HD01G R02 - INTERVENTO DI RINFORZO NODI A COMPRESSIONE

D.L. Direzione Lavori
Arch. Carmine D'Orsi

Consortio Appaltatore
CADEL S.C.A.R.L.

Consortizia Esecutrice
ICS S.P.A.

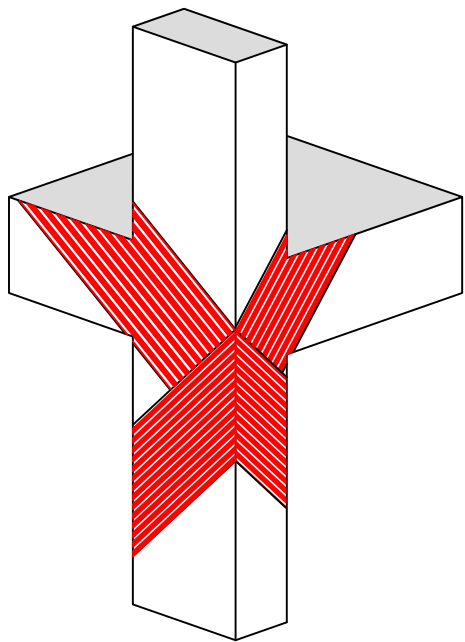
Collaudatore in corso d'opera
Ing. Umberto Di Cristinzì

RUP Responsabile Unico del Procedimento
Ing. Massimo Pillarella

Committente
NEUROMED
I.R.C.C.S. ISTITUTO NEUROLOGICO MEDITERRANEO

Istituto Neurologico Mediterraneo NEUROMED SPA
Via Alimense, 18 | 86077 POZZILLI
Legale Rappresentante | Giovanni de Gaetano

FASCIATURA DEI NODI - PIL. 1-7-30-36 (Q. +11,10 / +14,65 / +18,10)



FASE 0 – Arrotondamento spigoli r=20÷30 mm, sabbiatura e pulizia polveri;

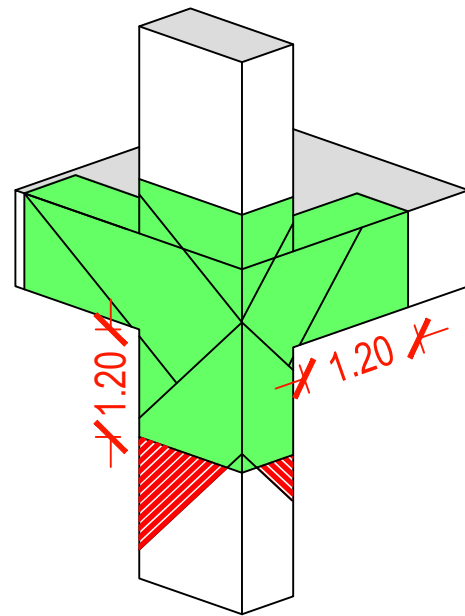
FASE 1 – Fasce diagonali con tessuto unidirezionale su nodo d’angolo con due travi emergenti (2 strati);

Tessuto in fibra di carbonio ad alta resistenza (D.P. CSLL PP n° 293 del 29/5/2019), unidirezionale del peso di 300g/mq, avente le seguenti caratteristiche:

- modulo elastico 230 GPa;
- resistenza a trazione >4000 MPa;
- deformazione ultima 1,5 %;
- spessore equivalente 0.167 mm;
- LARGHEZZA 55 CM.

Tipologia di posa in opera: A secco con resina epossidica bicomponente

Fasi lavorative: Applicazione a rullo o a pennello di primer epossidico, regolarizzazione della superficie, stesa di resina adesiva epossidica bicomponente, posa delle strisce di tessuto a mano o con l’ausilio di rullo, impregnazione delle stesse con ulteriore stesa di resina epossidica bicomponente, spruzzatura a mano di sabbia quarzifera con aggrappo per strato successivo.



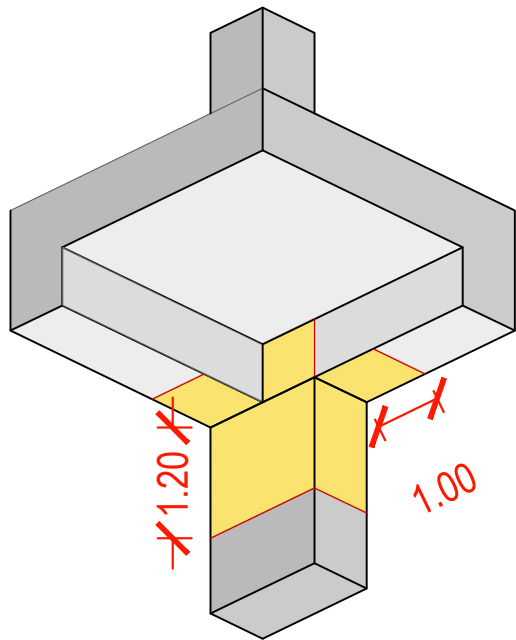
FASE 3 – Tessuto quadriassale bilanciato in fibra di carbonio posto in corrispondenza del pannello di nodo su nodo d’angolo e disposto anche sulla faccia interna della trave emergente, (non visibile nello schema).

Tipologia tessuto: Tessuto in fibra di carbonio ad alta resistenza quadriassiale(D.P. CSLL PP n° 293 del 29/5/2019), del peso di 400g/mq, avente le seguenti carattteristiche:

- modulo elastico 230 GPa;
- orientamento fibre 0°/90°/+45°/-45°;
- resistenza a trazione >4000 MPa;
- spessore equivalente 0,22 mm

Tipologia di posa in opera: A secco con resina epossidica bicomponente

Fasi lavorative: Applicazione a rullo o a pennello di primer epossidico, regolarizzazione della superficie, stesa di resina adesiva epossidica bicomponente, posa delle strisce di tessuto a mano o con l’ausilio di rullo, impregnazione delle stesse con ulteriore stesa di resina epossidica bicomponente, spruzzatura a mano di sabbia quarzifera con aggrappo per strato successivo.



FASE 2 – Fascia ad L di tessuto quadriassiale in fibra di carbonio poste all’intersezione delle travi con il pilastro di un nodo d’angolo:

Tipologia tessuto: Tessuto in fibra di carbonio ad alta resistenza quadriassiale(D.P. CSLL PP n° 293 del 29/5/2019), del peso di 400g/mq, avente le seguenti caratteristiche:

- modulo elastico 230 GPa;
- orientamento fibre 0°/90°/+45°/-45°;
- resistenza a trazione >4000 MPa;
- spessore equivalente 0,22 mm.

Tipologia di posa in opera: A secco con resina epossidica bicomponente

Fasi lavorative: Applicazione a rullo o a pennello di primer epossidico, regolarizzazione della superficie, stesa di resina adesiva epossidica bicomponente, posa delle strisce di tessuto a mano o con l’ausilio di rullo, impregnazione delle stesse con ulteriore stesa di resina epossidica bicomponente, spruzzatura a mano di sabbia quarzifera con aggrappo per strato successivo.

PRIMER EPOSSIDICO

- viscosità bassa;
- Adesione al cls > 3 MPa;
- Lavorabilità 30 minuti.

RESINA IMPREGNANTE FRP

- Modulo elastico >3000 MPa;
- Resistenza a trazione ≥ 30MPa;
- Resistenza a compressione ≥ 70 MPa;
- Adesione al calcestruzzo ≥ 3MPa.

Comune di Pozzilli (IS)
AREA di SVILUPPO INDUSTRIALE ISERNIA VENAFRO

progetto
**ONE HEALTH
DIGITAL
ECOSYSTEM**

HD01 GATE
variante autorizzazione
Determina n. 272 del 28.11.2022

data | 8 aprile 2026



Oggetto:
**VERIFICA E DIMENSIONAMENTO DEGLI INTERVENTI
DI RINFORZO DEI NODI TRAVE-PILASTRO**

Elaborato:
HD01G R03 - INTERVENTO DI RINFORZO NODI A TRAZIONE

D.L. Direzione Lavori	Consortio Appaltatore	Consortziata Esecutrice
Arch. Carmine D’Orsi	CADEL S.C.A.R.L.	ICS S.P.A.

Collaudatore in corso d’opera	RUP Responsabile Unico del Procedimento
Ing. Umberto Di Cristinzi	Ing. Massimo Pillarella

Committente



Istituto Neurologico Mediterraneo NEUROMED SPA
Via Atinense, 18 | 86077 POZZILLI
Legale Rappresentante | Giovanni de Gaetano

**ATTESTAZIONE DI VALIDAZIONE DELLA VARIANTE STRUTTURALE RELATIVA AL PROGETTO
ESECUTIVO "ONE HEALTH DIGITAL ECOSYSTEM - HD01 GATE
HD02 EDUCATION - HD03 LABS - HD04 NATURE"**

HD01 GATE – Variante

**FINANZIAMENTO PNC – DECRETO DIRETTORE GENERALE AGENZIA PER LA COESIONE
TERRITORIALE N. 215 DEL 27/06/2022**

CUP: E27G22000150001

(Art. 42, comma 4, del D.Lgs. n. 36/2023 e s.m.i.)

Il giorno 10 del mese di settembre 2026 presso i locali dell'INM Neuromed Spa in via dell'Elettronica in Pozzilli, il sottoscritto ing. Massimo Pillarella, nominato Responsabile Unico del Progetto per i lavori indicati in epigrafe, nella seduta del CDA di Neuromed del 18 marzo 2024., in relazione a quanto disposto dell'art. 42 del D.Lgs. 31 marzo 2023, n. 36 con la presente attestazione dà corso alla validazione della variante strutturale redatta in data 08/04/2026 dal Direttore dei Lavori arch. Carmine D'Orsi, in contraddittorio con lo stesso tecnico;

VISTO

- l'art. 42 del D.Lgs. 36/2023 e s.m.i.;
- la variante strutturale dei lavori specificati in oggetto, così composta:

- Proposta interventi di adeguamento-signed.pdf
- 01_Dati_Input_HD01_signed.pdf
- 02_ValidazioneProgramma_HD01_signed.pdf
- 03_PushOver_HD01_signed.pdf
- 04_VerificaNodi_HD01_signed.pdf
- R01 - Relazione di calcolo-signed.pdf
- R02 - Intervento di rinforzo nodi a compressione-signed.pdf
- R03 - Intervento di rinforzo nodi a trazione-signed.pdf

PRESO ATTO del Rapporto Finale di Verifica operato sul progetto esecutivo dell'opera, redatto in data 08/07/2026, in contraddittorio tra il soggetto verificatore CNC Ingegneri S.r.l. con sede in via Costantino l'Africano, 35 – 84124 Salerno – P.IVA 04778710659 ed il Direttore dei Lavori arch. Carmine D'Orsi, che riporta un esito positivo;

RITENUTO ai sensi dell'art. 42, comma 4, del D.Lgs. 31 marzo 2023, n. 36 che le risultanze contenute nel Rapporto Finale di Verifica sulla perizia di variante strutturale siano

CONDIVISIBILI

Visto il D.Lgs. 31 marzo 2023, n.36 e s.m.i. , recante: "Codice dei Contratti Pubblici;

In rapporto alla specifica tipologia ed alla dimensione delle lavorazioni di cui trattasi

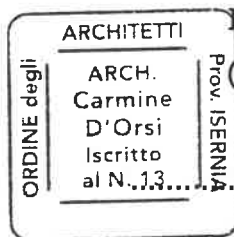
VALIDA

La perizia di variante strutturale ai sensi e per gli effetti dell'art. 42, comma 4, del D.Lgs. 36/2023 e s.m.i.

Pozzilli 10/09/2026

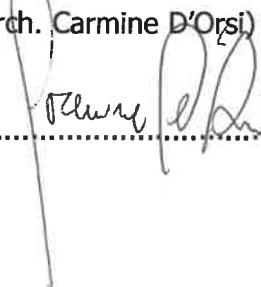
Il Responsabile Unico del Progetto

(ing. Massimo Pillarella)



Il Direttore dei Lavori

(arch. Carmine D'Orsi)



OGGETTO: PROGETTO ESECUTIVO “ONE HEALTH DIGITAL ECOSYSTEM - HD01 GATE HD02 EDUCATION - HD03 LABS - HD04 NATURE”

HD01 GATE – Variante autorizzazione – Determina n. 272 del 28.11.2022

ATTIVITA' DI VERIFICA AI FINI DELLA VALIDAZIONE AI SENSI DELL'ART.42 DEL D.LGVO 36/2023 e relativo allegato I.7.

VERBALE DI VERIFICA DEL PROGETTO ESECUTIVO/VARIANTE

ai sensi dell'art.42 del D.Lgvo 36/2023

Visto:

l'art. 42 del D.Lgs. 36/2023 con il relative allegato I.7.

Premesso che:

- in data 10/03/2022 fu conferito alla società CNC Ingegneri S.r.l. l'incarico di verifica della progettazione dell'intervento "ONE HEALTH DIGITAL ECOSYSTEM" di cui al finanziamento concesso dal Direttore Generale dell'Agenzia della Coesione Territoriale n.215 del 27/06/2022, art.26 D.Lgs 50/2016 e s.m.i. ai fini della validazione;
- in data 25/03/2022 la CNC Ingegneri Srl espletò le attività di cui all'incarico ricevuto, consegnando il “Rapporto tecnico di verifica conclusivo”;
- in sede di esecuzione dei lavori di cui al progetto esecutivo approvato, alla luce dei risultati ottenuti dalle prove di compressione eseguite sui campioni di calcestruzzo prelevati durante le fasi realizzative, è stata rilevata una parziale non conformità dei valori delle resistenze meccaniche attese, rispetto alle prescrizioni del soprarichiamato progetto esecutivo;
- si è proceduto, pertanto, al riesame dell'intero sistema resistente già realizzato, impiegando per la valutazione della sicurezza un metodo di analisi statica non lineare “Pushover” e, potendone disporre, i valori delle resistenze meccaniche dei calcestruzzi, così come rilevati dalle prove di laboratorio sopra citate;
- in esito a tale riesame, in variante rispetto al Progetto esecutivo approvato, i progettisti già incaricati in sede esecutiva hanno provveduto a definire specifici interventi di rinforzo;
- a seguito di preliminari interlocuzioni per le vie brevi e del successivo affidamento di apposito incarico inerente la “verifica tecnica” della suddetta variante progettuale, è stata esperita, dalla CNC Ingengeri S.r.l. (Direttore tecnico ing. Vincenzo Napoli) **esperita l'attività di verifica sugli elaborati del progetto di variante.**

Il sottoscritto dott. ing. Vincenzo Napoli (Ordine SA nr.1367) della società di ingegneria CNC Ingegneri S.r.l., alla presenza dell'arch. Paolo Di Laura Frattura (della società di ingegneria Proter Srl incaricata della redazione della Progettazione esecutiva), dell'ing. Valentina Fasano (che ha redatto le verifiche della Variante strutturale) e del Direttore dei Lavori, Arch. Carmine D' Orsi, alla luce dell'istruttoria e delle verifiche effettuate, di cui al **“Rapporto Tecnico di Verifica del 07.07.2026”**:

Accertato

la qualità strutturale della soluzione progettuale prescelta;
la sua conformità alle specifiche disposizioni funzionali, prestazionali e tecniche.

Controllato

la coerenza interna tra gli elementi o componenti della soluzione progettuale prescelta e del rispetto dei criteri di progettazione indicati nel regolamento;
l'efficacia della soluzione progettuale prescelta sotto il profilo della sua capacità di conseguire gli obiettivi attesi;
l'efficienza della soluzione progettuale prescelta intesa come capacità di ottenere il risultato atteso minimizzando i costi di realizzazione, gestione e manutenzione.

VERIFICATO altresì che il progetto esecutivo di variante:

è completo;
è atto a conseguire gli obiettivi prefissati ed è appaltabile "a misura" nella soluzione progettuale prescelta;
contiene i presupposti per la durabilità dell'opera nel tempo;
è tale da rendere possibile l'ultimazione dell'opera;
è adeguato rispetto la manutenibilità delle opere, ove richiesto.

IL PROGETTO ESECUTIVO DI VARAINTE SI INTENDE VERIFICATO CON ESITO POSITIVO

Salerno, lì 08/07/2026

Il Progettista architettonico

Società Proter Srl (arch. Paolo Di Laura Frattura)

Il Progettista strutturale

Ing. Valentina Fasano

Il Direttore dei Lavori

Arch. Carmine D' Orsi

Il verificatore

Società di Ingegneria CNC Ingegneri S.r.l. (ing. Vincenzo Napoli)

ATTO DI SOTTOMISSIONE
(d.lgs. 36/2023 Allegato II.14 art. 5 comma 6)
Lotto 1

* * *

LAVORI DI: Realizzazione del progetto "ONE HEALTH ECOSYSTEM" - Lotto 1 - HD 01 GATE - REALIZZAZIONE DI UN EDIFICIO DEDICATO AI SERVIZI KNOWLEDGE BASED INTENSIVE – KIB

CUP: E27G22000150001

CIG: B10A675F48

IMPRESA AGGIUDICATARIA: CADEL S.C.A.R.L. Piazza Salvatore Lobianco, 10 80143 NAPOLI - P.IVA 09755741213

IMPRESA CONSORZIATA ESECUTRICE: INGEGNERIA-COSTRUZIONI E SERVIZI APPALTI S.R.L. Via Archimede,185 00197 ROMA - P.IVA 13836701006

IMPORTO LAVORI: € 4.845.360,31

ATTO DI AGGIUDICAZIONE DELL'APPALTO: Determina n. 55 in data 12/09/2024

Contratto: Firmato digitalmente in data 10 e 13/01/2025

L'anno 2026 il giorno 20 del mese di Luglio in Pozzilli (IS) presso gli uffici della Stazione Appaltante INM Neuromed S.p.a. c/o il Centro Ricerche Neuromed, si sono riuniti:

- Arch. Carmine D'Orsi, in qualità di Direttore dei Lavori;
- Ing. Massimo Pillarella, in qualità di Responsabile Unico del Progetto;
- Ing. Marco Maruzzelli, in qualità di Legale Rappresentante del Consorzio affidatario CADEL S.C.A.R.L. (in seguito appaltatore) Piazza Salvatore Lobianco, 10 80143 NAPOLI - P.IVA 09755741213;
- Arch. Domenico Di Cosimo in qualità di Legale Rappresentante dell'impresa consorziata esecutrice: INGEGNERIA-COSTRUZIONI E SERVIZI APPALTI S.R.L. (in seguito esecutore) Via Archimede,185 00197 ROMA - P.IVA 13836701006;

PREMESSO

- che con contratto d'appalto stipulato in data 10 e 13/01/2025 dell'importo di euro 4.845.360,31 al netto del ribasso d'asta e comprese le somme per il costo della sicurezza non assoggettabili a ribasso, la Stazione Appaltante INM Neuromed S.p.a. ha affidato i lavori di realizzazione del progetto "ONE HEALTH ECOSYSTEM" - Lotto 1 - HD 01 GATE - REALIZZAZIONE DI UN EDIFICIO DEDICATO AI SERVIZI KNOWLEDGE BASED INTENSIVE – KIB al Consorzio Stabile CADEL S.C.A.R.L. Piazza Salvatore Lobianco, 10 80143 NAPOLI - P.IVA 09755741213;
- che nel corso dell'esecuzione dell'opera oggetto dell'appalto si è ravvisata la necessità di redigere una perizia di variante e suppletiva con tipologia di lavori diversi rispetto a quelli inizialmente previsti dalle previsioni progettuali;
- che i motivi che hanno determinato la necessità di redigere la perizia di variante e suppletiva possono essere così riassunti:
 - 1) Come attestato da documentazione agli atti, i risultati delle prove di compressione su cubetti del calcestruzzo impiegato nella realizzazione della struttura dell'edificio citato in oggetto hanno

- accertato una variabilità delle resistenze meccaniche tra i diversi impalcati con valori che, per alcuni impalcati, risultano inferiori a quelli assunti nel progetto depositato ed appaltato.
- 2) Tale situazione, parzialmente attenuata nelle prove integrative eseguite sui primi due impalcati, mediante carotaggi, oltre ad evidenziare una esecuzione dei lavori non a regola d'arte e in contrasto con i vincoli contrattuali, ha determinato, una condizione complessiva di stabilità strutturale non in linea con il progetto approvato, validato e depositato e con i valori da norma.
 - 3) La Stazione Appaltante, allo scopo di effettuare ogni valutazione tecnica sulla reale risposta alle azioni sismiche e statiche dell'edificio così come realizzato, ha interpellato, a più riprese, tutte le figure professionali coinvolte sul progetto e sulla sua realizzazione affinché si potesse arrivare ad un accertamento definitivo della rispondenza o meno sismica e statica dell'edificio nel rispetto della normativa tecnica delle costruzioni (NTC 2018) in vigore, anche attraverso tecniche e metodiche di calcolo certificate, non utilizzate nel calcolo iniziale.
 - 4) In particolare ha richiesto all'ing. Valentina Fasano, progettista calcolatore della Proter S.r.l. affidataria della progettazione dell'intervento, delle verifiche strutturali integrative condotte assumendo le effettive caratteristiche meccaniche dei calcestruzzi riscontrate in opera, includendo le verifiche locali di tutti gli elementi strutturali e di tutti i nodi trave-pilastro, come anche da parere del Collaudatore Strutturale ing. Umberto Di Cristinzi in data 22/12/2025.
 - 5) L'ing. Fasano, nella sua veste sopra citata, ha effettuato una serie di verifiche strutturali conclusesi, da ultimo, con l'invio tramite pec del 17/02/2026 dei risultati della verifica ai nodi della struttura esistente effettuata con analisi pushover, procedura statica non lineare impiegata per valutare la capacità di una struttura a fronte di azioni sismiche, coerentemente con la situazione oggetto di analisi.
 - 6) Da tale analisi pushover – i cui risultati si allegano alla presente - risultano diversi nodi trave-pilastro a rischio di collasso, alcuni, evidenziati in giallo, che vanno in crisi a trazione ed altri, evidenziati in verde, che vanno in crisi a compressione nelle condizioni di calcolo assunte dalla Norma.

- Che alla luce di quanto sopra, la Direzione dei Lavori ha predisposto una variante strutturale, allegata, che va ad individuare azioni migliorative da effettuare su tutti i nodi a rischio collasso indicati con l'analisi pushover sopra citata così da riportare l'intervento nell'alveo della normativa e garantire la completa stabilità della struttura nei confronti delle azioni sismiche;

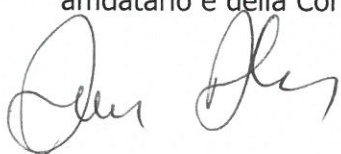
VISTO il parere favorevole a tale perizia di variante espresso dal Collaudatore strutturale ing. Umberto Di Cristinzi in data 06/05/2026;

VISTO il verbale di verifica con esito positivo in data 08/07/2026 emesso dalla società CNC Ingegneri S.r.l., affidataria dell'incarico di verifica della progettazione dell'intervento "ONE HEALTH DIGITAL ECOSYSTEM" ai fini della validazione;

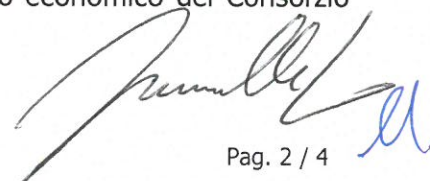
EVIDENZIATO che ai sensi del Codice degli appalti e come da capitolato tecnico e da contratto stipulato, il Consorzio affidatario e la Consorziata esecutrice, come sopra individuati, sono responsabili del mancato rispetto delle norme contrattuali per la fornitura di un calcestruzzo difforme e di caratteristiche inferiori a quelle previste nel progetto e nel contratto;

STABILITO che per tali motivazioni si pone a totale carico del Consorzio affidatario e della Consorziata esecutrice l'effettuazione a propria cura e spese di tutti gli interventi correttivi individuati nella perizia citata, nonché di ogni altra lavorazione, nessuna esclusa, necessaria e a corredo dell'esecuzione degli interventi strutturali migliorativi, utili a ripristinare le condizioni di sicurezza;

PRESO ATTO quindi che la perizia di variante strutturale in questione non determina alcun aumento dei prezzi contrattuali, essendo ad invarianza economica e a totale carico economico del Consorzio affidatario e della Consorziata esecutrice,



Atto sottomissione Lotto 1



Pag. 2 / 4

TUTTO CIÒ PREMESSO, si conviene quanto segue:

Art. 1 – Valore delle premesse

Le premesse costituiscono parte integrante, sostanziale e formale del presente atto.

Art. 2 – Oggetto dell'atto

I Sig.ri:

- Ing. Marco Maruzzelli in qualità di Legale Rappresentante del Consorzio affidatario **CADEL S.C.A.R.L.** Piazza Salvatore Lobianco, 10 80143 NAPOLI - P.IVA 09755741213;
- Arch. Domenico Di Cosimo in qualità di Legale Rappresentante dell'impresa consorziata esecutrice: **INGEGNERIA-COSTRUZIONI E SERVIZI APPALTI S.R.L.** Via Archimede, 185 00197 ROMA - P.IVA 13836701006

assumono l'impegno di eseguire, senza eccezione alcuna, i lavori previsti nella modifica contrattuale ai sensi dell'art. 120 comma 3 del Codice dei Contratti, secondo la documentazione, gli elaborati nonché le indicazioni contenuti nella perizia di variante strutturale allegata.

Art. 3 – Invarianza economica

Le parti danno atto che l'importo complessivo del contratto resta invariato.

In particolare i Legali rappresentanti come sopra individuati, e per le motivazioni di cui in premessa, dichiarano espressamente di accettare l'impegno a coprire con mezzi economici propri, senza alcuna possibilità di rimborso da parte della Stazione Appaltante, tutte le spese necessarie per l'esecuzione delle lavorazioni previste nella perizia di variante strutturale, nonché di ogni altra lavorazione necessaria a corredo dell'esecuzione degli interventi strutturali migliorativi.

Art. 4 – Obbligazione di risultato

Le Parti concordano espressamente che l'obbligazione assunta dall'appaltatore e dall'esecutore con la firma del presente atto ha natura di obbligazione di risultato.

L'appaltatore e l'esecutore si impegnano a garantire il raggiungimento del seguente obiettivo specifico: *Ricondurre l'intervento eseguito nell'alveo della normativa tecnica delle costruzioni (NTC 2018) in vigore, garantendo la completa stabilità dell'edificio realizzato nei confronti delle azioni statiche e sismiche e la sua collaudabilità strutturale*, entro e non oltre 30 (trenta) giorni dall'acquisizione dell'Attestazione di deposito strutturale degli interventi migliorativi oggetto di variante.

Il mancato raggiungimento del Risultato entro il termine pattuito costituirà a tutti gli effetti inadempimento contrattuale, indipendentemente dalla diligenza prestata dall'appaltatore e dall'esecutore nello svolgimento dell'attività.

Art. 5 - Rinuncia a riserve e pretese

Con la sottoscrizione del presente atto, l'Appaltatore e l'esecutore dichiarano di non aver nulla a pretendere dalla Stazione Appaltante in relazione alle lavorazioni da eseguire e rinunciano espressamente a iscrivere riserve o a far valere pretese economiche o risarcitorie connesse alla perizia in oggetto.

Art. 6 - Tempi di esecuzione

Le variazioni approvate non modificano il cronoprogramma esecutivo. Il termine ultimo per l'ultimazione delle prestazioni resta fissato alla data originale prevista in contratto.

Art. 7 - Registrazione e spese

Il presente atto, redatto in modalità digitale, è soggetto a registrazione solo in caso d'uso ai sensi del D.P.R. 131/1986. Le eventuali spese di bollo e registro sono a carico dell'Appaltatore.

Atto sottomissione Lotto 1

Art. 8 – Esecutività atto

Il presente atto è fin d'ora impegnativo per l'Impresa, mentre lo sarà per la Stazione Appaltante solo dopo intervenute le relative approvazioni di legge.

Il presente verbale, previa lettura e conferma, viene sottoscritto dagli intervenuti.

Allegati:

- verifica ai nodi del 17/02/2026 con metodo pushover del progettista strutturale
- nota del RUP n.101 del 03/03/2026 di richiesta al DL di verifiche strutturali
- Variante strutturale trasmessa dal DL in data 08/04/2026
- Nota del RUP n.178 del 13/04/2026 di richiesta parere al Collaudatore strutturale
- Pec del 06/05/2026 del Collaudatore strutturale
- Verbale di verifica della variante con esito positivo emesso in data 08/07/2026 dalla società CNC Ingegneri S.r.l.

Il Direttore dei Lavori
Arch. Carmine D'Orsi



IL RUP
Ing. Massimo Pillarella

Il Legale Rappresentante
del Consorzio affidatario
CADEL S.C.A.R.L.

CADEL scarl
Piazza Salvatore Lembo, 10
80143 NAPOLI
C.F./Part. IVA 09755741213

Il Legale Rappresentante
dell'IMPRESA CONSORZIATA ESECUTRICE
INGEGNERIA-COSTRUZIONI E SERVIZI APPALTI S.R.L.

ICS APPALTI S.p.A.

S. Leg: Via Archimede, 185 - 00197 Roma
pec: icsappalti@pec.it
mail: icsappalti@gmail.com
Tel: 06 9998704006