

COMUNE DI ASCOLI PICENO

PROVINCIA DI ASCOLI PICENO

PROGETTO

PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTA' DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"

COMMITTENTE

COMUNE DI ASCOLI PICENO

TIMBRO E FIRMA

OGGETTO

RELAZIONE DI CALCOLO DELLE STRUTTURE

N. **R.02**

DATA EMISSIONE

LUGLIO 2017

SCALE

VARIE

ARCHIVIO

B25

COD_COMMESSA

028_2016_STF



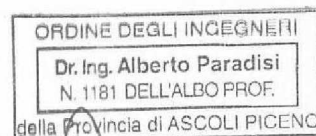
TREND PROJECT
Technique & Research for Engineering Design
SERVIZI DI INGEGNERIA

SEDE LEGALE: CORSO MAZZINI, 59 - 63100 - ASCOLI PICENO (AP)
SEDE OPERATIVA: VIA POMEZIA, 2 - 63074 - SAN BENEDETTO DEL TRONTO (AP)
TEL/FAX 0735/753435 - E-MAIL: info@trendproject.it


- | | | |
|---|---|---------------------------------------|
| <input type="checkbox"/> STUDIO DI FATTIBILITA' | <input type="checkbox"/> DEFINITIVO | <input type="checkbox"/> USO CANTIERE |
| <input type="checkbox"/> AUTORIZZAZIONE | <input checked="" type="checkbox"/> ESECUTIVO | <input type="checkbox"/> |
| <input type="checkbox"/> PRELIMINARE | <input type="checkbox"/> COSTRUTTIVO | <input type="checkbox"/> |

PROGETTISTA

Ing. Alberto Paradisi




N.	DATA	REDAZ.	CHECK	APPROV.	DESCRIZIONE
0	LUGLIO 2017	E.P.	A.P.	A.P.	PROGETTO ESECUTIVO
1					
2					
3					
4					
5					

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

1.	RELAZIONE ILLUSTRATIVA	2
2.	RELAZIONE SUI MATERIALI.....	3
3.	NORMATIVA DI RIFERIMENTO	5
4.	RELAZIONE DI CALCOLO	6
5.	RELAZIONE GEOTECNICA E SULLE FONDAZIONI.....	59

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	1 di 148


 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

1. RELAZIONE ILLUSTRATIVA

La presente relazione riguarda il calcolo di una struttura a setti e telai in cemento armato, di dimensioni 6,00m x 9,50m in pianta. La struttura presenta un piano interrato. Due lati del piano terra, che avrà come destinazione d'uso Bar, è per due lati a contatto col terreno. La struttura portante sarà quindi realizzata in setti di calcestruzzo armato di spessore 30 cm, pilastri e travi in c.a. con sezioni di dimensioni comprese tra 30x30 cm a 30x50 cm.

La fondazione sarà costituita da una platea, in calcestruzzo armato, di dimensioni 6,60m x 9,80m spessa 30 cm.

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	2 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

2. RELAZIONE SUI MATERIALI

CALCESTRUZZO PER OPERE DI FONDAZIONE

Cemento tipo "425"

Classe di resistenza: C25/30

Classe di esposizione ambientale: XC2

Resistenza caratteristica a compressione $R_{ck} = 300 \text{ kg/cm}^2$

CALCESTRUZZO PER OPERE DI ELEVAZIONE

Cemento tipo "425"

Classe di resistenza: C25/30

Classe di esposizione ambientale: XC1

Resistenza caratteristica a compressione $R_{ck} = 300 \text{ kg/cm}^2$

ACCIAIO PER ARMATURA

Acciaio ad aderenza migliorata B450C

Tensione caratteristica di snervamento = 450 MPa

La buona qualità dell'acciaio sarà comunque garantita dalla ditta fornitrice a mezzo dei relativi certificati di prova; in ogni caso esso sarà non ossidato, non corrosivo e senza sostanze superficiali che possano ridurne l'aderenza al conglomerato cementizio. È vietato l'uso di acciai effervescenti.

CEMENTO:


Il legante idraulico usato nel confezionamento dell'impasto del calcestruzzo è definito come cemento dalle vigenti normative e sarà come d'obbligo composto da silice, calcio e allumina. Esso sarà del tipo 425 per tutti i getti previsti.

ACQUA:

L'acqua per gli impasti sarà priva di sostanze organiche e di sali di sodio e magnesio, di solfati e di cloruri, non sarà aggressiva né totalmente priva di sali.

GHIAIA E SABBIA:

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	3 di 148


 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Gli inerti, naturali o di frantumazione, saranno costituiti da elementi non gelivi, privi di sostanze organiche limose e sabbiose.

La pezzatura massima della ghiaia sarà di mm. 20, mentre quella della sabbia arriverà fino a mm. 5, tenendo conto delle dimensioni massime del getto e dell'ingombro delle armature.

Gli inerti saranno il più possibile assortiti in modo che quelli di pezzatura minore vadano ad occupare i vuoti che si creano tra quelli di dimensione maggiore.

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	4 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

3. **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**


D.M. del 14.01.2008

Norme Tecniche per le Costruzioni

CIRCOLARE 2 febbraio 2009 , n. 617

Istruzioni per l'applicazione delle «Nuove norme tecniche per le costruzioni» di cui al decreto ministeriale 14 gennaio 2008.

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	5 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

4. RELAZIONE DI CALCOLO

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

- NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

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

- METODI DI CALCOLO**

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

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

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

- CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

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

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

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


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

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

- RELAZIONE SUI MATERIALI**

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

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	6 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

• 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.

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	7 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

- DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.**

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

TRAVI:

- 1.0** 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.
- 2.0** Armatura longitudinale in zona tesa $\geq 0,15\%$ della sezione di calcestruzzo. Alle estremità è disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire, allo stato limite ultimo, uno sforzo di trazione uguale al taglio.
- 3.0** 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:


- 1.0** Armatura longitudinale compresa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di $0,10 \cdot N_{ed}/f_{yd}$;
- 2.0** Barre longitudinali con diametro ≥ 12 mm;
- 3.0** Diametro staffe ≥ 6 mm e comunque $\geq 1/4$ del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.
- 4.0** 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.

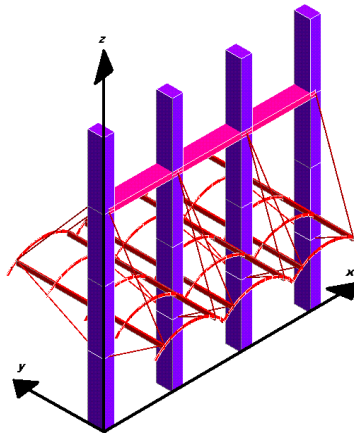
- SISTEMI DI RIFERIMENTO**

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:

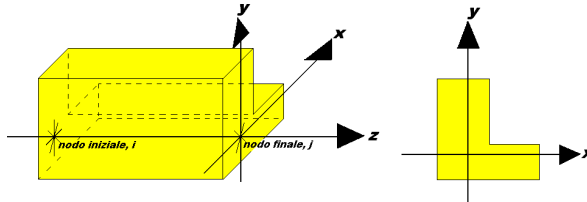
DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	8 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP



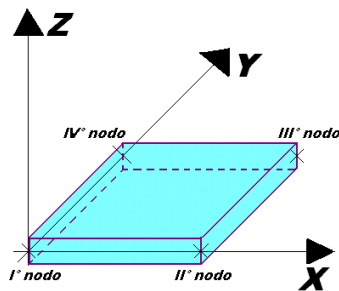
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	9 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

- 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

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	10 di 148

	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

- 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.

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	11 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

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

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	12 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

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

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


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

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	13 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

- **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:

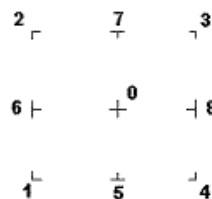
0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

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.

II 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

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.

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	14 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

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


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 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 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 del pilastro.

II SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

Trave : Numero identificativo della trave alla quota in esame
Sez. : Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
Base x Alt. : Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza
Magrone : Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
Ang. : Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse
Filo in. : Numero del filo fisso iniziale della trave
Filo fin. : Numero del filo fisso finale della trave
Quota in. : Quota dell'estremo iniziale della trave
Quota fin. : Quota dell'estremo finale della trave
dx in : Scostamento in direzione X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
dx f : Scostamento in direzione X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
dy in : Scostamento in direzione Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
dy f : Scostamento in direzione Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	15 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Pann.	: Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.
Tamp.	: Carico sulla trave dovuto a tamponature
Ball.	: Carico sulla trave dovuto a ballatoi
Espl.	: Carico sulla trave imposto dal progettista
Tot.	: Totale dei carichi verticali precedenti
Torc.	: Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Orizz.	: Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Assia.	: Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Ali.	: Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica
Crit.N.ro	: Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave

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

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


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

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 (incastro) 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 (incastro) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	16 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


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

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
2	1900	30	0.25	1.00	30	0.25	1.00	32	8	0	32	0	12
3	1900	25	0.25	1.00	25	0.25	1.00	27	7	0	27	0	10
4	1700	30	0.25	1.00	30	0.25	1.00	32	8	0	32	0	12
5	1700	30	0.25	1.00	30	0.25	1.00	32	8	0	32	0	12
6	1900	5	0.25	1.00	5	0.25	1.00	5	1	0	5	0	2
7	1900	20	0.25	1.00	20	0.25	1.00	21	5	0	21	0	8
8	1900	15	0.25	1.00	15	0.25	1.00	16	4	0	16	0	6
9	1900	5	0.25	1.00	5	0.25	1.00	5	1	0	5	0	2
10	1900	20	0.25	1.00	20	0.25	1.00	21	5	0	21	0	8
11	1900	15	0.25	1.00	15	0.25	1.00	16	4	0	16	0	6
12	1800	25	0.25	1.00	25	0.25	1.00	27	7	0	27	0	10
13	1900	50	0.25	1.00	50	0.25	1.00	53	13	0	53	0	20
14	1800	50	0.25	1.00	50	0.25	1.00	53	13	0	53	0	20
15	1900	50	0.25	1.00	50	0.25	1.00	53	13	0	53	0	20
16	1900	30	0.25	1.00	30	0.25	1.00	32	8	0	32	0	12
17	1900	30	0.25	1.00	30	0.25	1.00	32	8	0	32	0	12

ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)
--------------	-------------	-------------	-----------------------------

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	17 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

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

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal. Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	330	540	300	0	Categ. D	0.7	0.7	0.6		bar
2	0	150	200	0	Categ. A	0.7	0.5	0.3		Interrato
3	300	150	50	120	CopNeve>1k	0.7	0.5	0.2	S301	tetto
4	400	200	400	0	Categ. C	0.7	0.7	0.6	S2	scala
5	200	40	0	0	Categ. A	0.7	0.5	0.3		

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

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	Mx/My						

CRITERI DI PROGETTO

IDEN	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	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n.	App esi	
1	ELEV.	10	100	C25/30	B450C	314758	0.20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0.00	2.0	3.5	14	8	60	0	0
3	PILAS	60	100	C25/30	B450C	314758	0.20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0.00	2.0	3.5	14	8	50	0	0

CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																									
Cri N.ro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	ccRar	ccPer	ofRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk	
1	ELEV.	250.0	141.0	141.0	4500	4500	3913	2100000	0.20	0.35	1.00	50	10			0.4	0.3	150.0	112.0	3600				2.0	0.08
3	PILAS	250.0	141.0	141.0	4500	4500	3913	2100000	0.20	0.35	1.00	50	10			0.4	0.3	150.0	112.0	3600				2.0	0.08

MATERIALI SHELL IN C.A.

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	C25/30	B450C	314758	0.20	2500	XC2/XC3	POCO SENS.	0.00	2.5	2.5

MATERIALI SHELL IN C.A.

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																								
Cri N.ro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	ccRar	ccPer	ofRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
1	SETTI	250.0	141.0	141.0	4500	4500	3913	2100000	0.20	0.35	1.00	50				0.4	0.3	150.0	112.0	3600				


CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI

IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER	
Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc
1	15.00	0.00	2	2.18	0.00			

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	10.10	Altezza edificio (m)	9.70
Massima dimens. dir. Y (m)	6.60	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	SECONDA
Longitudine Est (Grd)	13.62469	Latitudine Nord (Grd)	42.85411

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	18 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1.00000
Sistema Costruttivo Dir.1	Utente	Sistema Costruttivo Dir.2	Utente
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	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	50.00
Accelerazione Ag/g	0.07	Periodo T'c (sec.)	0.29
Fo	2.45	Fv	0.89
Fattore Stratigrafia'Ss'	1.20	Periodo TB (sec.)	0.14
Periodo TC (sec.)	0.41	Periodo TD (sec.)	1.89
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0.10	Periodo di Ritorno Anni	475.00
Accelerazione Ag/g	0.18	Periodo T'c (sec.)	0.35
Fo	2.47	Fv	1.41
Fattore Stratigrafia'Ss'	1.20	Periodo TB (sec.)	0.16
Periodo TC (sec.)	0.47	Periodo TD (sec.)	2.32
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPLICITO - D I R. 1			
Fattore di struttura 'q'	2.88		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPLICITO - D I R. 2			
Fattore di struttura 'q'	2.88		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per CLS armato	1.15	Calcestruzzo CLS armato	1.50
Legno per comb. eccez.	1.00	Legno per comb. fondam.:	1.30
Livello conoscenza	LC2		
FRP Collasso Tipo 'A'	1.10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1.20
FRP Collasso Tipo 'B'	1.25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1.50
FRP Resist. Press/Fless	1.00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1.20
FRP Resist. Confinamento	1.10		


DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE			
Zona Geografica	II	Coefficiente Termico	1.00
Altitudine sito s.l.m. (m)	402	Coefficiente di forma	0.80
Tipo di Esposizione	Riparata	Coefficiente di esposizione	1.10
Carico di riferimento kg/mq	144	Carico neve di calcolo kg/mq	126.00
Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2008 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/02/2008			

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	9.50	0.00
3	0.00	6.00		4	9.50	6.00
5	1.50	0.00		6	1.50	6.00
7	5.50	0.00		8	5.50	6.00

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI									
Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY Alt.		Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY Alt.	
0	0.00	Piano Terra			1	2.80	Piano sismico	NO	NO
2	6.40	Piano sismico	NO	NO	3	9.40	Piano sismico	NO	NO

PILASTRI IN C.A. QUOTA 6.4 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

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY			PAG.
28/11/17	0	---	---			19 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

PILASTRI IN C.A. QUOTA 6.4 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
5	1	Rett.	30.00 x 30.00	0.0	0.00	1	15.00	15.00	3	SismoResist.
7	1	Rett.	30.00 x 30.00	0.0	90.00	0	0.00	15.00	3	SismoResist.

PILASTRI IN C.A. QUOTA 9.4 m										
Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)		Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
2	1	Rett.	30.00 x 30.00	0.0	0.00	4	-15.00	15.00	3	SismoResist.
4	1	Rett.	30.00 x 30.00	0.0	0.00	3	-15.00	-15.00	3	SismoResist.
5	1	Rett.	30.00 x 30.00	0.0	0.00	1	15.00	15.00	3	SismoResist.
6	1	Rett.	30.00 x 30.00	0.0	0.00	2	15.00	-15.00	3	SismoResist.
7	1	Rett.	30.00 x 30.00	0.0	90.00	0	0.00	15.00	3	SismoResist.
8	1	Rett.	30.00 x 30.00	0.0	0.00	0	0.00	-15.00	3	SismoResist.

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 0 m																								
DATI GENERALI				QUOTE				SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tip. 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
1	1	Tel.SismoRes.	0	3	6	0.00	0.00	0	-15	0	0	-15	0	2587	0	0	0	2587	0	0	0	60	1	

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 2.8 m																								
DATI GENERALI				QUOTE				SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tip. 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
9	3	Tel.SismoRes.	0	5	6	2.80	2.80	15	0	0	15	0	0	2329	864	0	0	3193	0	0	0	60	1	
10	3	Tel.SismoRes.	0	7	8	2.80	2.80	0	0	0	0	0	0	4405	0	0	0	4405	0	0	0	60	1	

SETTI ALLA QUOTA 2.8 m																											
GEOMETRIA			QUOTE				SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI						PRESSIONI			RINFORZI MUR					
Sett N.ro	Sez N.ro	Sp. cm	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	Assia kg/m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf. kg/mq	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
1	601	30	1	3	2.80	2.80	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-1638	-3077			
2	601	30	2	4	2.80	2.80	-15	0	0	-15	0	0	2329	0	0	0	2329	0	0	0	60	1638	3077				
3	601	30	3	6	2.80	2.80	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-2838	-4277				
4	601	30	6	8	2.80	2.80	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-2838	-4277				
5	601	30	8	4	2.80	2.80	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-2838	-4277				
6	601	30	1	5	2.80	2.80	0	15	0	0	15	0	2587	0	0	0	2587	0	0	0	60	438	1877				
7	601	30	5	7	2.80	2.80	0	15	0	0	15	0	0	864	0	0	864	0	0	0	0	438	1877				
8	601	30	7	2	2.80	2.80	0	15	0	0	15	0	0	864	0	0	864	0	0	0	0	438	1877				

SPINTA TERRE 2.8 m																						
IDENTIFICATIVO													ARCHIVIO TERRENO PER CALCOLO SPINTA TERRE				ANALISI DEI CARICHI SPINTE SUI SETTI					
Pian N.ro	Setto N.ro	Filo in.	Filo fin.	Tip. Terr	Fi Grd	Fi' Grd	Incl Grd	Gamma kg/mc	Sovr. kg/mq	Dh in. (m)	Dh fin. (m)	Inc Sis	Ka	P sup kg/mq	P inf kg/mq	Dp sup kg/mq	Dp inf kg/mq	P sup. kg/mq	P inf. kg/mq			
1	1	1	3	2	30	20	0	1840	0	0.00	0.00	1	0.478	-438	-1877	-1200	-1200	-1638	-3077			
1	2	2	4	1	30	20	0	1840	0	0.00	0.00	1	0.478	438	1877	1200	1200	1638	3077			
1	3	3	6	2	30	20	0	1840	0	0.00	0.00	1	0.478	-438	-1877	-2400	-2400	-2838	-4277			
1	4	6	8	2	30	20	0	1840	0	0.00	0.00	1	0.478	-438	-1877	-2400	-2400	-2838	-4277			
1	5	8	4	2	30	20	0	1840	0	0.00	0.00	1	0.478	-438	-1877	-2400	-2400	-2838	-4277			
1	6	1	5	1	30	20	0	1840	0	0.00	0.00	1	0.478	438	1877	0	0	438	1877			
1	7	5	7	1	30	20	0	1840	0	0.00	0.00	1	0.478	438	1877	0	0	438	1877			
1	8	7	2	1	30	20	0	1840	0	0.00	0.00	1	0.478	438	1877	0	0	438	1877			


TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 6.4 m																								
DATI GENERALI				QUOTE				SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tip. 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
4	3	Tel.SismoRes.	0	5	6	6.40	6.40	15	0	0	15	0	0	2329	756	0	0	3085	0	0	0	60	1	
5	3	Tel.SismoRes.	0	7	8	6.40	6.40	0	0	0	0	0	0	4434	0	0	0	4434	0	0	0	60	1	
7	1	Tel.SismoRes.	0	5	7	6.40	6.40	0	15	0	0	15	0	0	720	0	0	720	0	0	0	0	1	
8	1	Tel.SismoRes.	0	7	2	6.40	6.40	0	15	0	0	15	0	0	720	0	0	720	0	0	0	0	1	

SETTI ALLA QUOTA 6.4 m																										
GEOMETRIA			QUOTE				SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI						PRESSIONI			RINFORZI MUR				
Sett N.ro	Sez N.ro	Sp. cm	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	Assia kg/m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf. kg/mq	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	601	30	1	3	6.40	6.40	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-940		
2	601	30	3	6	6.40	6.40	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-563	-2414		
3	601	30	2	4	6.40	6.40	-15	0	0	-15	0	0	2301	756	0	0	3057	0	0	0	60	0	940			
9	601	30	6	8	6.40	6.40	0	-15	0	0	-15	0	0	792	0	0	792	0	0	0	0	-563	-2414			
10	601	30	8	4	6.40	6.40	0	-15	0	0	-15	0	0	792	0	0	792	0	0	0	0	-563	-2414			

SPINTA TERRE 6.4 m																						
IDENTIFICATIVO													ARCHIVIO TERRENO PER CALCOLO SPINTA TERRE				ANALISI DEI CARICHI SPINTE SUI SETTI					
Pian N.ro	Setto N.ro	Filo in.	Filo fin.	Tip. Terr	Fi Grd	Fi' Grd	Incl Grd	Gamma kg/mc	Sovr. kg/mq	Dh in. (m)	Dh fin. (m)	Inc Sis	Ka	P sup kg/mq	P inf kg/mq	Dp sup kg/mq	Dp inf kg/mq	P sup. kg/mq	P inf. kg/mq			
2	1	1	3	2	30	20	0	1840	0	0.00	0.00	1	0.478	0	0	0	0	0	0			
2	2	3	6	2	30	20	0	1840	0	0.00	0.00	1	0.478	-563	-2414	0	0	-563	-2414			
2	3	2	4	2	30	20	0	1840	0	0.00	0.00	1	0.478	0	0	0	0	0	0			
2	9	6	8	2	30	20	0	1840	0	0.00	0.00	1	0.478	-563	-2414	0	0	-563	-2414			
2	10	8	4	2	30	20	0	1840	0	0.00	0.00	1	0.478	-563	-2414	0	0	-563	-2414			

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 9.4 m																						
--------------------------------	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	20 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

DATI GENERALI			QUOTE				SCOSTAMENTI				CARICHI													
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	File in.	File 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
3	1	Tel.SismoRes.	0	2	4	9.40	9.40	-15	0	0	-15	0	0	1196	0	0	0	1196	0	0	0	0	14	1
4	1	Tel.SismoRes.	0	5	6	9.40	9.40	15	0	0	15	0	0	1196	0	0	0	1196	0	0	0	0	14	1
5	1	Tel.SismoRes.	0	7	8	9.40	9.40	0	0	0	0	0	0	2297	0	0	0	2297	0	0	0	0	14	1
7	1	Tel.SismoRes.	0	5	7	9.40	9.40	0	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
8	1	Tel.SismoRes.	0	7	2	9.40	9.40	0	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
9	1	Tel.SismoRes.	0	6	8	9.40	9.40	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
10	1	Tel.SismoRes.	0	8	4	9.40	9.40	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 0 m

Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
1	2	1	30.0	2.2	1	1	-0.30	6.30
						2	-0.30	-0.30
						3	9.80	-0.30
						4	9.80	6.30

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

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1.30	1.30	1.00	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.Amb.affol.	1.50	1.05	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.Negozi	1.50	1.05	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.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 - S.L.V. - A1 / S.L.D.

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Perm.Non Strutturale	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Var.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.Amb.affol.	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.Negozi	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.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 - S.L.V. - A1 / 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.Amb.affol.	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.Negozi	0.60	0.60	0.60	0.60
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.Amb.affol.	1.00	0.70
Var.Negozi	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.Amb.affol.	0.70	0.60
Var.Negozi	0.70	0.60
Var.Neve h>1000	0.20	0.50
Var.Coperture	0.00	0.00

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	21 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2
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.Amb.affol.	0.60
Var.Negozi	0.60
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

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**


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

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

- Filo Iniz./Fin.** : Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
- Cotg Θ** : Cotangente Angolo del puntone compresso
- Quota** : Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
- SgmT** : Solo per le travi di fondazione:
Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm² calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
- AmpC** : Solo per le travi di elevazione:
Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
- N/Nc** : Solo per i pilastri:
Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	22 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


	<i>calcestruzzo.</i>
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Sez B/H	: Sulla prima riga numero della sezione nell'archivio, sulla seconda base della sezione, sulla terza altezza. Per sezioni a T è riportato l'ingombro massimo della sezione
Concio	: Numero del concio
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la massima deformazione nell'acciaio e nel calcestruzzo per la verifica a flessione
GamRd	: Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.
M Exd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
M Eyd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore Y
N Ed	: Sforzo normale ultimo di calcolo
x / d	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100
ef% ec% (*100)	: deformazioni massime nell'acciaio e nel calcestruzzo moltiplicate per 10.000. Valore limite per l'acciaio 100 (1%), valore limite nel calcestruzzo 35 (0,35%)
Area	: Area del ferro in centimetri quadri; per le travi rispettivamente superiore ed inferiore, per i pilastri armature lungo la base e l'altezza della sezione
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
V Exd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X
V Eyd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
T sdu	: Momento torcente ultimo di calcolo
V Rxd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione X
V Ryd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione Y
T Rd	: Momento torcente resistente ultimo delle staffe
T Rld	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
Coe Cls	: Coefficiente per il controllo di sicurezza del calcestruzzo alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Coe Staf	: Coefficiente per il controllo di sicurezza delle staffe alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Alon	: Armatura longitudinale a torsione (nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento My in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
Staffe	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
Moltipl Ultimo	: Solo per le stampe di riverifica: Moltiplicatore dei carichi che porta a collasso la sezione. Il percorso dei carichi seguito e' a sforzo normale costante. Le deformazioni riportate sono determinate dalle sollecitazioni di calcolo amplificate del moltiplicatore in parola.

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

Filo	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	23 di 148


 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Com Cari	: <i>Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti. Questo indicatore vale sia per la verifica a fessurazione che per il calcolo delle frecce</i>
Fessu	: <i>Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la trave non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla</i>
Dist mm	: <i>Distanza fra le fessure</i>
Concio	: <i>Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura</i>
Combin	: <i>Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura</i>
Mf X	: <i>Momento flettente asse vettore X</i>
Mf Y	: <i>Momento flettente asse vettore Y</i>
N	: <i>Sforzo normale</i>
Frecce	: <i>Freccia limite e freccia massima di calcolo</i>
Combin	: <i>Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima</i>
Com Cari	: <i>Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul calcestruzzo, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul calcestruzzo</i>
σ_{lim}	: <i>Valore della tensione limite in Kg/cmq</i>
σ_{cal}	: <i>Valore della tensione di calcolo in Kg/cmq</i>
Concio	: <i>Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione</i>
Combin	: <i>Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione</i>
Mf X	: <i>Momento flettente asse vettore X</i>
Mf Y	: <i>Momento flettente asse vettore Y</i>
N	: <i>Sforzo normale</i>

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	24 di 148


 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Quota N.ro:	: 4.1.1.1.1.1 Quota a cui si trova l'elemento
Perim. N.ro	: Numero identificativo del macroelemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
Nodo 3d N.ro	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
Nx	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale (il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
Ny	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Txy	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
Mx	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
My	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
Mxy	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
$\epsilon_{cx} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x *10000 (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{cy} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y *10000 (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{fx} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x *10000 (Es. 1% = 100)
$\epsilon_{fy} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y *10000 (Es. 1% = 100)
Ax superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. Area totale è l'area della pressoflessione più l'area per il taglio riportata dopo)
Ay superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
Ax inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
Ay inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
Atag	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
σ_t	: Tensione massima di contatto con il terreno
Eta	: Abbassamento verticale del nodo in esame
Fpunz	: Forza di punzonamento determinata amplificando il massimo valore della forza punzonante (ottenuta dall'involuppo fra le varie combinazioni di carico agenti) per un coefficiente beta raccomandato nell'eurocodice 2 (figura 6.21). Per le piastre di fondazione la forza di punzonamento è stata ridotta dell'effetto favorevole della pressione del suolo
FpunzLi	: Resistenza al punzonamento ottenuta dall'applicazione della formula (6.47) dell'eurocodice 2, utilizzando il perimetro di base definito nelle figure 6.13 e 6.15
Apunz	: Armatura di punzonamento calcolata dalla formula (6.51) dell' eurocodice 2

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

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

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	25 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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


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

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

Gruppo Quote	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
Generatrice	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
Nodo 3d N.ro	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	26 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Nx	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale ha l'asse x nella direzione del setto e l'asse y verticale)
Ny	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Txy	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale. (Ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
Mx	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
My	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
Mxy	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
$\epsilon_{cx} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{cy} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{fx} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
$\epsilon_{fy} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
Ax superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. (Area totale è l'area della pressoflessione più l'area per il taglio riportata dopo)
Ay superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
Ax inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
Ay inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
Atag	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
σ_t	: Tensione massima di contatto con il terreno
Eta	: Abbassamento verticale del nodo in esame

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


Molt. : Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

Gr.Q	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
Gen	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
Nodo	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
Comb. Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti
Fes lim	: Fessura limite espressa in mm
Fess.	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	27 di 148


 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

- massima fessura*
- Mf X** : Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
- N X** : Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
- Mf Y** : Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
- N Y** : Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
- Cos teta** : Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione
- Sin teta** : Seno dell'angolo teta
- Combina Carico** : Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls
- s lim** : Valore della tensione limite in Kg/cmq
- s cal** : Valore della tensione di calcolo in Kg/cmq sulla faccia di normale x
- Conbin** : Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
- Mf X** : Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
- N X** : Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
- s cal** : Valore della tensione di calcolo in Kg/cmq sulla faccia di normale y
- Conbin** : Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
- Mf Y** : Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale
- N Y** : Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
1	0.00	2.80	3	4	2	25	2.738	8.400					VERIFICATO
1	2.80	6.40	4	19	2	25	3.490	10.800					VERIFICATO
2	0.00	2.80	6	8	2	24	2.743	8.400					VERIFICATO
2	2.80	6.40	8	22	2	31	3.502	10.800					VERIFICATO
2	6.40	9.40	22	25	2	24	7.313	9.000					VERIFICATO
3	0.00	2.80	1	5	2	25	2.738	8.400					VERIFICATO
3	2.80	6.40	5	20	2	25	3.489	10.800					VERIFICATO
4	0.00	2.80	7	9	2	24	2.744	8.400					VERIFICATO
4	2.80	6.40	9	23	2	31	3.501	10.800					VERIFICATO
4	6.40	9.70	23	26	2	24	7.423	9.900					VERIFICATO
5	0.00	2.80	13	14	2	25	2.738	8.400					VERIFICATO
5	2.80	6.40	14	17	2	25	3.488	10.800					VERIFICATO
5	6.40	9.40	17	27	2	34	7.183	9.000					VERIFICATO
6	0.00	2.80	2	10	2	25	2.738	8.400					VERIFICATO
6	2.80	6.40	10	21	2	25	3.487	10.800					VERIFICATO
6	6.40	9.70	21	28	2	34	7.280	9.900					VERIFICATO
7	0.00	2.80	15	16	2	24	2.738	8.400					VERIFICATO
7	2.80	6.40	16	18	2	25	3.483	10.800					VERIFICATO
7	6.40	9.40	18	29	2	25	6.866	9.000					VERIFICATO
8	0.00	2.80	11	12	2	24	2.738	8.400					VERIFICATO
8	2.80	6.40	12	24	2	24	3.486	10.800					VERIFICATO
8	6.40	9.70	24	30	2	24	6.883	9.900					VERIFICATO

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo		Quota		T r	Sez Bas	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE										
Iniz	Final	Iniz	Final				Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	sc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	Alon cmq	Staffe Pas Lun Fi	
3	0.00	1	1	1	1	-0.3	0.0	0.0	23	2	1	3.1	3.1	1	0.0	1.7	0.0	11.1	11.1	2.5	0.0	10	15	0.0	21	0	8
6	0.00	1	30	3	1	0.1	0.0	0.0	23	1	0	3.1	3.1	1	0.0	1.5	0.0	11.1	11.1	2.5	0.0	9	14	0.0	21	75	8
2.5	1.00	2	30	5	1	-0.1	0.0	0.0	23	1	0	3.1	3.1	0	0.0	0.0	0.0	11.1	11.1	2.5	0.0	0	0	0.0	21	0	8

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	28 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

4.1. SOLAI E SCALE

NORMATIVA DI RIFERIMENTO

La normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo e progettazione è la seguente:

- 1) "Norme Tecniche per le Costruzioni", D.M. 14/01/2008 suppl. 30 G.U. 29 del 4/02/2008
- 2) Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 "Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni"

• CRITERI DI CALCOLO

La ricerca delle caratteristiche della sollecitazione è stata effettuata risolvendo la trave continua con il metodo degli elementi finiti (f.e.m.). La verifica a momento e taglio delle sezioni è stata invece effettuata con il metodo degli stati limite, assumendo come sezione resistente quella costituita dall'area compressa di conglomerato e dalle aree metalliche.

Per le verifiche sopra dette sono stati rispettati i minimi di legge per quanto riguarda la larghezza massima di soletta collaborante, lo spessore minimo del solaio e della caldana e il rispetto delle armature minime.

• SOLAI PREFABBRICATI

Per i solai prefabbricati a traliccio viene verificata l'armatura sia nella fase di getto del calcestruzzo di completamento che nelle condizioni di esercizio.

Nella fase di getto lo schema di calcolo è quello di un traliccio reticolare appoggiato sulle travi di bordo della campata e sugli eventuali puntelli intermedi, mentre nelle condizioni di esercizio si fa riferimento ad uno schema a trave continua con una sezione in calcestruzzo armato.

- Verifiche in fase di getto per i solai prefabbricati

I carichi presi in considerazione sono:

pt = peso proprio del travetto (lastra)
pc = peso proprio del getto di calcestruzzo
sa = sovraccarico variabile in fase di getto
qt = 1,3×pt + 1,5×pc + 1,5×sa

La luce di calcolo è:


$$l = \frac{l_c}{n + 1}$$

dove

l = luce di calcolo
lc = luce della campata
n = puntelli intermedi

Vengono effettuate le verifiche a momento flettente in campata ed a taglio sugli appoggi.

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	40 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

- Verifiche in campata

$$M = \frac{q \times l^2}{8}$$

$$F_c = F_t = \frac{M}{h}$$

dove

q = la parte del carico qt di competenza del singolo travetto

l = luce di calcolo come prima definita

h = distanza tra i baricentri delle armature superiori e inferiori

F_c, F_t = Forza agente nelle armature superiori e inferiori per equilibrare il momento flettente

- Verifica del tondino (corrente) superiore compresso a carico di punta con il metodo Ω

$$\frac{\Omega \times F_c}{A_c} \leq \sigma_s$$

dove

Ω = coeff. omega relativo al tondino superiore, pensato appoggiato tra due staffe consecutive

A_c = area del tondino superiore (corrente compresso)

σ_s = tensione di calcolo dell'armatura (tensione di snervamento diviso il coeff. di sicurezza parziale)

- Verifica dei tondini (correnti) inferiori tesi

$$\frac{F_t}{2 \times A_t} \leq \sigma_s$$

dove

A_t = area del singolo tondino inferiore (ne sono presenti due)

σ_s = tensione di calcolo dell'armatura (tensione di snervamento diviso il coeff. di sicurezza parziale)

- VERIFICA SUGLI APPOGGI


$$T = \frac{q \times l}{2}$$

Il taglio viene assorbito dalle staffe inclinate del traliccio per cui verrà verificata a carico di punta la staffa soggetta a compressione:

$$C_s = \frac{T}{2 \times \cos \alpha \times \cos \beta}$$

$$l_o = \frac{h}{\cos \alpha \cos \beta}$$

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	41 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

$$\frac{\Omega \times C_s}{A_s} \leq \sigma_s$$

dove

C_s = Sforzo agente sulla staffa inclinata compressa (le staffe hanno due bracci)
 $2 \times \alpha$ = angolo compreso tra le proiezioni delle staffe sul piano trasversale al traliccio
 $2 \times \beta$ = angolo compreso tra le proiezioni delle staffe sul piano longitudinale al traliccio
 l_0 = lunghezza libera di inflessione della staffa compressa
 Ω = coefficiente omega
 A_s = area staffa

- Verifiche in fase di esercizio per i solai prefabbricati

In esercizio verranno effettuate le consuete verifiche per le sezioni a T in calcestruzzo armato, tenendo in conto l'eventuale presenza di armatura aggiuntiva. Nelle verifiche vengono tenute in conto le diverse altezze dei baricentri delle armature inferiori. Poiché la sezione viene completata in opera è necessario verificare lo scorrimento nella fibra di contatto tra il calcestruzzo gettato in opera e la coppella.

$$S = \tau \times b \times a$$

$$C_s = \frac{S}{2 \times \cos \alpha \times \cos \beta}$$

$$\frac{C_s}{A_s} \leq \sigma_s$$

dove

S = scorrimento
 τ = tensione tangenziale nella fibra di contatto tra la coppella ed il calcestruzzo
 b = larghezza travetto
 a = interasse longitudinale tra le staffe

In fase di esercizio non si effettua la verifica a carico di punta in quanto, essendo il getto maturato, la staffa non può più instabilizzarsi.


Si riportano di seguito delle tabelle riassuntive relative alla geometria del solaio e dei travetti, dei carichi distribuiti e concentrati, delle combinazioni di carico e, infine, i risultati del calcolo con le armature di progetto e le verifiche relative.

I carichi agenti riportati fanno riferimento ad una striscia di solaio di profondità pari a un metro. Nella stampa delle verifiche, le sollecitazioni e le armature e si riferiscono al singolo travetto di solaio.

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA CARICHI DISTRIBUITI**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dei carichi distribuiti:

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	42 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Campata N.ro : Numero della campata

Peso : Peso proprio del solaio più sovraccarico permanente

Acc. iniz. : Valore iniziale del carico accidentale a distribuzione lineare

Acc. finale : Valore finale del carico accidentale a distribuzione lineare

Asc. iniz. : Ascissa del punto di inizio della zona soggetta al carico accidentale

Asc. fin : Ascissa del punto finale della zona soggetta al carico accidentale

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA CARICHI CONCENTRATI**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dei carichi concentrati:

Campata N.ro : Numero della campata

Asc. F1 : Ascissa del punto di applicazione della prima forza concentrata

Forza 1 : Intensità della prima forza concentrata

Asc. F2 : Ascissa del punto di applicazione della seconda forza concentrata

Forza 2 : Intensità della seconda forza concentrata

Asc. M1 : Ascissa del punto di applicazione della prima coppia concentrata

Mom. 1 : Intensità della prima coppia concentrata


Asc. M2 : Ascissa del punto di applicazione della seconda coppia concentrata

Mom. 2 : Intensità della seconda coppia concentrata

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA COMBINAZIONI DI CARICO**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle combinazioni di carico:

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	43 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Comb. N.ro : Numero della combinazione di carico per cui valgono le sollecitazioni e gli abbassamenti della riga corrispondente

Coeff n : Flag di presenza dei carichi variabili per la campata n-esima (0 esclude il carico variabile sulla campata relativamente a quella combinazione di carico; 1 ne tiene conto). Se per una data combinazione il carico e' attivo, il valore del coefficiente di combinazione dei carichi vale: per gli SLU 1.5; per gli SLE 1 per le combinazioni rare, ψ_1 per le frequenti e ψ_2 per le permanenti. Il coefficiente di combinazione dei carichi permanenti vale: per gli SLU 1.3 e per gli SLE 1

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA CARATTERISTICHE DELLA SOLLECITAZIONE**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle sollecitazioni e degli abbassamenti:

Comb.N.ro : Numero della combinazione di carico per cui valgono le sollecitazioni e gli abbassamenti della riga corrispondente

Camp.N.ro : Numero della campata a cui si riferiscono le sollecitazioni e gli abbassamenti della riga corrispondente

M. in. : Momento flettente all'appoggio iniziale

N. in. : Sforzo normale all'appoggio iniziale

T. in. : Taglio all'appoggio iniziale

M. fin. : Momento flettente all'appoggio finale

N. fin. : Sforzo normale all'appoggio finale

T. fin. : Taglio all'appoggio finale

W. mezz. : Abbassamento corrispondente alla sezione di mezzeria


- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA REAZIONI DI APPOGGIO**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle reazioni di appoggio:

Comb.N.ro : Numero della combinazione di carico per cui valgono le sollecitazioni e gli abbassamenti della riga corrispondente

App. N.ro : Numero della campata a cui si riferiscono le sollecitazioni e gli abbassamenti della riga corrispondente

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	44 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

R_x : Reazione in direzione x (orizzontale)

R_y : Reazione in direzione y (verticale)

M_z : Momento reagente

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA VERIFICHE S.L.U.**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite ultimi:

Camp.N.ro : Numero della campata a cui si riferiscono le verifiche della riga corrispondente

Asc. in. : Ascissa del nodo iniziale della campata

Asc. fin. : Ascissa del nodo finale della campata

Mom. neg. : Momento flettente negativo massimo

ef%neg. : Deformazione per cento dell'acciaio corrispondente al momento negativo (valore limite di norma 1,00)

ec%neg. : Deformazione per cento del calcestruzzo corrispondente al momento negativo (valore limite di norma 0,35)

Mom. pos. : Momento flettente positivo massimo

ef%pos. : Deformazione per cento dell'acciaio corrispondente al momento positivo (valore limite di norma 1,00)

ec%pos. : Deformazione per cento del calcestruzzo corrispondente al momento positivo (valore limite di norma 0,35)

Af sup. : Armatura longitudinale superiore

Af inf. : Armatura longitudinale inferiore


Tag. neg. : Taglio negativo massimo

Tag. pos. : Taglio positivo massimo

Rapporto Vsd/Vrdu : Rapporto fra il taglio di calcolo ed il taglio resistente del cls (valore limite di norma 1,00)

Nel caso di stampa dopo la riverifica SLE le colonne delle deformazioni vengono sostituite dalle seguenti colonne

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	45 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Mom. Ult. : *Momento ultimo della sezione*

Mom./ Mom. Ult. : *Rapporto fra il momento agente ed il momento ultimo; la sezione è verificata se il valore è minore di 1*

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA VERIFICHE AUTOPORTANZA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di verifica dei travetti prefabbricati in condizioni di autoportanza ed esercizio:

Camp.N.ro : *Numero della campata a cui si riferiscono le verifiche della riga corrispondente*

Mom. Max : *Momento massimo positivo in campata considerando quale luce di calcolo quella tra due puntelli successivi*

σf sup. : *Tensione massima nel corrente superiore compreso del traliccio verificato a carico di punta*

σf inf. : *Tensione massima nel corrente inferiore teso del traliccio*

Taglio : *Taglio massimo in corrispondenza del puntello*

σf trl. : *Tensione massima nella staffa compressa del traliccio verificato a carico di punta*

Scorr. : *Scorrimento nella fibra di contatto tra il calcestruzzo gettato in opera e la coppella*

σf tral. : *Tensione dovuta allo scorrimento nella staffa compressa*

σf lim. : *Tensione di calcolo dell'armatura (tensione di snervamento diviso il coefficiente di sicurezza parziale)*

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA VERIFICHE CAMPATE SEZIONI IN PRECOMPRESSO**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche:


Camp.N.ro : *Numero della campata a cui si riferiscono le verifiche della riga corrispondente*

Descrizione : *Descrizione del tipo di travetto precompresso utilizzato*

Contrass Tipo Armatura : *Tipologia di armatura presente all'interno del travetto (v. tabelle archivi)*

Momento Calcolo : *Momenti flettenti agenti, per la fascia di 1.00 m sulle sezioni del solaio*

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	46 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


- Mom. Serv.** : *Momenti resistenti di servizio, per la fascia di 1.00 m sulle sezioni del solaio*
- Mom. Rott.** : *Momento resistente a rottura, per la fascia di 1.00 m sulle sezioni del solaio*
- Coeff. Sic. Rott.** : *Rapporto tra il momento di rottura e quello di calcolo (deve essere maggiore di 1)*

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA VERIFICHE S.L.E.**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di verifica degli stati limite di esercizio:

- Campata** : *Numero della campata*
- Comb Caric** : *Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti. Questo indicatore vale sia per la verifica a fessurazione che per il calcolo delle frecce*
- Fessura lim cal** : *Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la campata non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla*
- Dist mm** : *Distanza fra le fessure*
- Concio** : *Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura*
- Combin** : *Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura*
- Momento** : *Momento flettente che ha causato la massima fessura*
- Frecce** : *Freccia limite e freccia massima di calcolo*
- Combin** : *Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima*
- Cominaz Carico** : *Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls*
- s lim** : *Valore della tensione limite*
- s cal** : *Valore della tensione di calcolo*
- Concio** : *Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione*
- Cmb** : *Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione*
- Momento** : *Momento flettente che ha causato la massima tensione*

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	47 di 148


 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA VERIFICHE S.L.U. SEZIONI LEGNO-CLS**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di verifica degli stati limite ultimi per le sezioni miste legno calcestruzzo:

Campata	: Numero della campata
Carichi Attivi	: Carichi attivi in fase di verifica: 'Per' solo carichi permanenti ($1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2$); 'Per+Var' permanenti più variabili ($1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2 + 1.5 \cdot Q$)
Condiz. Temporale	: Condizione temporale: 't=0' verifiche a tempo iniziale 't=inf.' verifiche a tempo finale
Momento	: Momento flettente massimo sulla trave che ha prodotto la massima tensione sulla soletta
sc Sup	: Sigma massima di compressione sul bordo superiore della soletta
Rapporto sc/fcd	: Rapporto fra la tensione di compressione massima e la resistenza di calcolo del calcestruzzo (verifica se minore di 1)
sc Inf	: Sigma massima di trazione sul bordo inferiore della soletta. Se il valore è nullo significa che il bordo inferiore è compresso
Rapporto sc/fctd	: Rapporto fra la tensione di trazione massima e la resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo (verifica se minore di 1)
Momento	: Momento flettente che ha prodotto il massimo impegno sulla trave in legno
slTraz	: Sigma massima di trazione sulla trave in legno dovuta allo sforzo normale
slFles	: Sigma massima di flessione sulla trave in legno
Rapporto Fless.	: Rapporto fra le tensioni agenti e quelli resistenti $s_{\sqrt{f_{t,0,d} + s_{\sqrt{f_{m,d}}}}$ (verifica se minore di 1)
Taglio	: Taglio che ha prodotto il massimo impegno sulla trave in legno
Tau	: Tau da taglio
Rapporto Taglio	: Rapporto fra le tau agenti e quelle resistenti (verifica se minore di 1)
Taglio	: Taglio che ha prodotto il massimo impegno sul connettore
Az. sol	: Azione sollecitante sul connettore
Rapporto Az/Frd	: Rapporto fra l'azione sollecitante e la resistenza del connettore (verifica se minore di 1)

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	48 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA VERIFICHE S.L.E. SEZIONI LEGNO-CLS**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di verifica degli stati limite di esercizio per le sezioni miste legno-calcestruzzo:

- FrecIst** : Freccia istantanea per combinazione di carico rara ($G1+G2+Q$)
- ComRara**
- Freccia Limite** : Valore limite della freccia istantanea per combinazione di carico rara
- FrecFin ComQPer** : Freccia finale (a tempo infinito) per combinazione quasi permanente ($G1+G2+Y_2*Q$)
- FrecIst (1-p2)Q** : Freccia istantanea dei soli carichi $(1-Y_2)*Q$
- ot FrecT** : Freccia finale per combinazione rara ($G1+G2+Q$), pari alla somma della freccia finale per combinazione quasi permanente ($G1+G2+Y_2*Q$) e della freccia istantanea dei soli carichi $(1-Y_2)*Q$
- Freccia Limite** : Valore limite della freccia finale per combinazione di carico rara
- s cls comb rara** : Valori della tensione del cls per combinazione di carico rara
- t=0** : Valore della tensione del calcestruzzo tempo iniziale
- t=infi** : Valore della tensione del calcestruzzo a tempo finale
- Limite** : Valore limite della tensione del calcestruzzo
- s cls comb Q. Perman.** : Valori della tensione del cls per combinazione quasi-permanente
- t=0** : Valore della tensione del calcestruzzo a tempo iniziale
- t=infi** : Valore della tensione del calcestruzzo a tempo finale
- Limite** : Valore limite della tensione del calcestruzzo
- Flag Verifica** : Se almeno una tra le verifiche agli SLU o agli SLE non è andata a buon fine nella colonna comparirà la scritta 'No'

ARCHIVIO SEZIONI C.A.O.					
ARCHIVIO SEZIONI					
Sezione N.ro	Base trav. (cm)	Alt. trav. (cm)	Base pign. (cm)	Alt. pign. (cm)	Lungh.pign. (cm)
1	8.0	21.0	25.0	16.0	25.0

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	49 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

ARCHIVIO SEZIONI C.A.O.

ARCHIVIO SEZIONI

Sezione N.ro	Base trav. (cm)	Alt. trav. (cm)	Base pign. (cm)	Alt. pign. (cm)	Lungh.pign. (cm)
2	100.0	16.0	0.0	0.0	0.0

ARCHIVIO SEZIONI TRAVETTI PRECOMPRESSI

ARCHIVIO SEZIONI

Sezione N.ro	Produttore	Tipo travetto	Alt. pign. (cm)	Alt. cald. (cm)
301	FAUCI	F1	20.00	4.00
302	FAUCI	F1	20.00	4.00
303	FAUCI	F1	20.00	4.00

DATI GEN. QUOTA 1 SOLAIO 1

DATI GENERALI

Scarto Copriferrò (cm)	3.0
Copriferrò (cm)	4.0
Coefficiente di Ridistribuzione Plastica(1=Soluz.Elastica)	1.00

CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Classe Calcestruzzo	C25/30	Classe Acciaio	B450C
Modulo Elastico CLS	323082 kg/cmq	Modulo Elastico Acc	2100000 kg/cmq
Coeff. di Poisson	0.2	Tipo Armatura	POCO SENSIBILI
Resist.Car. CLS 'fck'	250.0 kg/cmq	Tipo Ambiente	ORDINARIA X0
Resist. Calcolo 'fcd'	141.0 kg/cmq	Resist.Car.Acc 'fyk'	4500.0 kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd'	141.0 kg/cmq	Tens. Rott.Acc 'ftk'	4500.0 kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0.20 %	Resist. Calcolo'fyd'	3913.0 kg/cmq
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0.35 %	Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1.00 %
Fessura Max.Comb.Rare	mm	Sigma CLS Comb.Rare	150.0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Perm	0.3 mm	Sigma CLS Comb.Perm	112.0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Freq	0.4 mm	Sigma Acc Comb.Rare	3600.0 kg/cmq
Peso Spec.CLS Armato	2500 kg/mc		

Rapporto Luce/Spont.max per combinazioni rare	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spont.max per combinazioni frequenti	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spont.max per combinazioni quasi permanenti	NON ESEGUITA
Coefficiente di viscosita'	2.00
Coefficiente condizione carichi Psi1	0.700
Coefficiente condizione carichi Psi2	0.600

APPOGGI QUOTA 1 SOLAIO 1

DATI DI APPOGGIO


Appoggio N.ro	Ascissa (cm)	Ordinata (cm)	Larghezza (cm)	Altezza (cm)	Tipo Vincolo
1	44.9	0.0	30.0	50.0	CERNIERA
2	430.0	0.0	30.0	50.0	INCASTRO
3	815.0	0.0	30.0	279.9	CERNIERA

CAMPATE QUOTA 1 SOLAIO 1

DATI DI CAMPATA

Campata N.ro	Lungh. (cm)	Tipo Sez.	Fascia sx (cm)	Fascia dx (cm)	Asc.Romp. (cm)	Base Romp. (cm)	Puntellata
1	385.1	301	15.0	15.0	192.0	0.0	NO

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	50 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

CAMPATE QUOTA 1 SOLAIO 1

DATI DI CAMPATA

Campata N.ro	Lungh. (cm)	Tipo Sez.	Fascia sx (cm)	Fascia dx (cm)	Asc.Romp. (cm)	Base Romp. (cm)	Puntellata
2	385.0	301	15.0	15.0	192.0	0.0	NO

CAR. DISTR. QUOTA 1 SOLAIO 1

CARICHI DISTRIBUITI

Campata N.ro	Peso (kg/mq)	Acc. iniz. (kg/mq)	Acc. finale (kg/mq)	Asc. iniz. (cm)	Asc. fin. (cm)	DESCRIZIONE
1	870.0	300.00	300.00	0.00	385.00	
2	870.0	300.00	300.00	0.00	385.00	

COMB. CAR. QUOTA 1 SOLAIO 1

TABELLA DEI COEFFICIENTI DEI CARICHI

Comb. N.ro	Coeff 1	Coeff 2	Coeff 3	Coeff 4	Coeff 5	Coeff 6	Coeff 7	Coeff 8	Coeff 9	Coeff 10	Coeff 11	Coeff 12	Coeff 13	Coeff 14	Coeff 15	Coeff 16	Coeff 17	Coeff 18	Coeff 19	Coeff 20
1	1.0	1.0																		
2	0.0	1.0																		
3	1.0	0.0																		

CARATT. QUOTA 1 SOLAIO 1

CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI

Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin. (kgm)	N.fin. (kg)	T.fin. (kg)	W.mezz. (mm)
0	1	0	0	-494	634	0	-823	0.14
	2	-634	0	-823	0	0	-494	0.14
1	1	0	0	-2436	3126	0	-4059	0.71
	2	-3126	0	-4059	0	0	-2435	0.71
2	1	0	0	-171	1879	0	-1147	-0.28
	2	-1879	0	-3735	0	0	-2759	1.13
3	1	0	0	-2759	1880	0	-3735	1.13
	2	-1880	0	-1147	0	0	-170	-0.28

VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 1


VERIFICHE SEZIONI

Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg (kgm)	Mom.Ult. (kgm)	Mom/MomUlt.	Mom. pos (kgm)	Mom.Ult. (kgm)	Mom/MomUlt.	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg (kg)	Tag. pos (kg)	Rapporto VSd/VRdu
1	0.00	0.15	-1042	-1703	0.61	409	1110	0.37	2.26	1.13	0	1380	0.28
	0.15	0.59	-808			816			2.26		-16	1253	0.50
	0.59	1.04	-227			1231			1.13		-92	879	0.35
	1.04	1.48	-94			1480			1.13		-168	505	0.20
	1.48	1.93	-200			1563			1.13		-406	130	0.16
	1.93	2.37	-338			1563			1.13		-780	0	0.31
	2.37	2.81	-511			1480			1.13		-1154	0	0.46
	2.81	3.26	-795			1231			1.13		-1529	0	0.61
	3.26	3.70	-1563			816			2.26		-1903	0	0.76
	3.70	3.85	-1563	-1703	0.92	234	1110	0.21	2.26	1.13	-2029	0	0.41
2	0.00	0.15	-1563	-1703	0.92	234	1110	0.21	2.26	1.13	0	2029	0.41
	0.15	0.59	-1563			815			2.26		0	1903	0.76
	0.59	1.04	-795			1230			1.13		0	1529	0.61
	1.04	1.48	-511			1479			1.13		0	1154	0.46
	1.48	1.92	-339			1562			1.13		0	780	0.31
	1.92	2.37	-200			1562			1.13		-130	406	0.16
	2.37	2.81	-95			1479			1.13		-504	168	0.20
	2.81	3.26	-226			1230			1.13		-879	92	0.35
	3.26	3.70	-808			815			2.26		-1253	17	0.50
	3.70	3.85	-1042	-1703	0.61	409	1110	0.37	2.26	1.13	-1379	0	0.28

VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 1

VERIFICHE TRAVETTO PRECOMPRESSO

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	51 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Camp. N.ro			Contrass Tipo Arm	Momento Calcolo (kg*m) per 1 ml di solaio		Mom.Ultim
1	Trav.	F1	4	sinistra	-1616	3419
	H solaio rasato	cm 20		campata	3126	3674
	H caldana	cm 4		destra	-3126	3419
2	Trav.	F1	4	sinistra	-3126	3419
	H solaio rasato	cm 20		campata	3125	3674
	H caldana	cm 4		destra	-1615	3419

VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 1

Camp. N.ro	Combi Caric	N.ro Combi	FESSURAZ		TENSIONI	STATUS VERIFICA
			Mom.Calc kg*m	Mom.Limi kg*m	Mom.Serv kg*m	
1	rara	3	1326		2449	VERIFICATO
	freq	3	1200	2449	2449	
	perm	3	1158	2364	2449	
2	rara	2	1325		2449	VERIFICATO
	freq	2	1200	2449	2449	
	perm	2	1158	2364	2449	

DATI GEN. QUOTA 1 SOLAIO 2

DATI GENERALI

Scarto Copriferro (cm)	3.0
Copriferro (cm)	4.0
Coefficiente di Ridistribuzione Plastica(1=Soluz.Elastica)	1.00

CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Classe Calcestruzzo	C25/30	Classe Acciaio	B450C
Modulo Elastico CLS	314758 kg/cmq	Modulo Elastico Acc	2100000 kg/cmq
Coeff. di Poisson	0.2	Tipo Armatura	POCO SENSIBILI
Resist.Car. CLS 'fck'	250.0 kg/cmq	Tipo Ambiente	ORDINARIA X0
Resist. Calcolo 'fcd'	141.0 kg/cmq	Resist.Car.Acc 'fyk'	4500.0 kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd'	141.0 kg/cmq	Tens. Rott.Acc 'ftk'	4500.0 kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0.20 %	Resist. Calcolo'fyd'	3913.0 kg/cmq
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0.35 %	Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1.00 %
Fessura Max.Comb.Rare	mm	Sigma CLS Comb.Rare	150.0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Perm	0.3 mm	Sigma CLS Comb.Perm	112.0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Freq	0.4 mm	Sigma Acc Comb.Rare	3600.0 kg/cmq
Peso Spec.CLS Armato	2500 kg/mc		


Rapporto Luce/Spont.max per combinazioni rare	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spont.max per combinazioni frequenti	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spont.max per combinazioni quasi permanenti	NON ESEGUITA
Coefficiente di viscosita'	2.00
Coefficiente condizione carichi Psi1	0.700
Coefficiente condizione carichi Psi2	0.600

APPOGGI QUOTA 1 SOLAIO 2

DATI DI APPOGGIO

Appoggio	Ascissa	Ordinata	Larghezza	Altezza	Tipo
----------	---------	----------	-----------	---------	------

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	52 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

N.ro	(cm)	(cm)	(cm)	(cm)	Vincolo
1	75.0	-280.0	30.0	30.0	CERNIERA
2	175.0	-280.0	0.0	0.0	INCASTRO
3	644.9	0.0	30.0	279.9	CERNIERA

CAMPATE QUOTA 1 SOLAIO 2

DATI DI CAMPATA

Campata N.ro	Lungh. (cm)	Tipo Sez.	Fascia sx (cm)	Fascia dx (cm)	Asc.Romp. (cm)	Base Romp. (cm)	Puntellata
1	100.0	2	0.0	0.0	50.0	0.0	NO
2	469.9	2	0.0	33.0	235.0	0.0	NO

CAR. DISTR. QUOTA 1 SOLAIO 2

CARICHI DISTRIBUITI

Campata N.ro	Peso (kg/mq)	Acc. iniz. (kg/mq)	Acc. finale (kg/mq)	Asc. iniz. (cm)	Asc. fin. (cm)	DESCRIZIONE
1	600.0	400.00	400.00	0.00	100.00	
2	600.0	400.00	400.00	0.00	547.00	

COMB. CAR. QUOTA 1 SOLAIO 2

TABELLA DEI COEFFICIENTI DEI CARICHI

Comb. N.ro	Coeff 1	Coeff 2	Coeff 3	Coeff 4	Coeff 5	Coeff 6	Coeff 7	Coeff 8	Coeff 9	Coeff 10	Coeff 11	Coeff 12	Coeff 13	Coeff 14	Coeff 15	Coeff 16	Coeff 17	Coeff 18	Coeff 19	Coeff 20
1	1.0	1.0																		
2	0.0	1.0																		
3	1.0	0.0																		

CARATT. QUOTA 1 SOLAIO 2

CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI


Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin. (kgm)	N.fin. (kg)	T.fin. (kg)	W.mezz. (mm)
0	1	0	-4261	826	1026	4261	-1226	0.00
	2	-1026	-4288	-1127	0	5408	-752	2.61
1	1	0	-15125	2934	3644	15125	-4354	0.01
	2	-3644	-15222	-4002	0	19198	-2670	8.33
2	1	0	-14258	3438	3638	14258	-3838	-0.01
	2	-3638	-14213	-4001	0	18189	-2671	8.33
3	1	0	-5128	322	1032	5128	-1742	0.03
	2	-1032	-5297	-1128	0	6417	-751	2.61

VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 2

VERIFICHE SEZIONI

Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg (kgm)	Mom.Ult. (kgm)	Mom/MomUlt.	Mom. pos (kgm)	Mom.Ult. (kgm)	Mom/MomUlt.	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg (kg)	Tag. pos (kg)	Rapporto VSd/VRdu
1	0.00	0.00	-374	0	0.00	0	0	0.00	9.24	9.24	-3438	0	0.45
	0.00	0.13	-812	-3939	0.21	0	3939	0.00	9.24	9.24	-3488	0	0.45
	0.13	0.25	-1256	-3939	0.32	0	3939	0.00	9.24	9.24	-3538	0	0.46
	0.25	0.38	-1707	-3939	0.43	0	3939	0.00	9.24	9.24	-3588	0	0.46
	0.38	0.50	-2164	-3939	0.55	0	3939	0.00	9.24	9.24	-3644	0	0.47
	0.50	0.63	-2628	-3939	0.67	0	3939	0.00	9.24	9.24	-3821	0	0.50
	0.63	0.75	-3097	-3939	0.79	0	3939	0.00	9.24	9.24	-3999	0	0.52
	0.75	0.88	-3573	-3939	0.91	0	3939	0.00	9.24	9.24	-4176	0	0.54
	0.88	1.00	-3644	-3939	0.93	0	3939	0.00	9.24	9.24	-4354	0	0.56
	1.00	1.00	-3644	0	0.00	0	0	0.00	18.47	9.24	-4354	0	0.45
	2	0.00	0.00	-3644	0	0.00	0	0	0.00	18.47	9.24	0	4002
0.00		0.64	-3644	-3939	0.93	0	3939	0.00	9.24	9.24	0	4002	0.52
0.64		1.28	-1679	-3939	0.43	752	3939	0.19	9.24	9.24	0	3219	0.42
1.28		1.93	0	-3939	0.00	1980	3939	0.50	9.24	9.24	0	2435	0.32
1.93		2.57	0	-3939	0.00	2703	3939	0.69	9.24	9.24	0	1651	0.21
2.57		3.21	0	-3939	0.00	2924	3939	0.74	9.24	9.24	0	867	0.11
3.21		3.85	0	-3939	0.00	2925	3939	0.74	9.24	9.24	-701	84	0.09

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	53 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 2													
VERIFICHE SEZIONI													
Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg (kgm)	Mom.Ult. (kgm)	Mom/MomUlt.	Mom. pos (kgm)	Mom.Ult. (kgm)	Mom/MomUlt.	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg (kg)	Tag. pos (kg)	Rapporto VSd/VRdu
	3.85	4.50	0	-3939	0.00	2792	3939	0.71	9.24	9.24	-1485	0	0.19
	4.50	5.14	0	-3939	0.00	2174	3939	0.55	9.24	9.24	-2269	0	0.29
	5.14	5.47	0	-3422	0.00	1053	3422	0.31	7.70	7.70	-2671	0	0.37


VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 2														
Campata	FESSURAZIONE						FRECCHE		TENSIONI					
	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Momento (Kg*m)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cm ²	σ cal. Kg/cm ²	Co nc	Cmb	Momento (Kg*m)
1	Rara								Rara cls	150.0	121.1	9	1	-2566
	Freq	0.4	0.15	217	9	1	-2258		Rara fer	3600	2583	9	1	-2566
	Perm	0.3	0.17	217	9	1	-2155		Perm cls	112.0	103.4	9	1	-2155
2	Rara								Rara cls	150.0	121.1	2	1	-2566
	Freq	0.4	0.15	217	2	1	-2258		Rara fer	3600	2583	2	1	-2566
	Perm	0.3	0.17	217	2	1	-2155		Perm cls	112.0	103.4	2	1	-2155

DATI GEN. QUOTA 2 SOLAIO 1	
DATI GENERALI	
Scarto Copriferro (cm)	3.0
Copriferro (cm)	4.0
Coefficiente di Ridistribuzione Plastica(1=Soluz.Elastica)	1.00
CARATTERISTICHE DEI MATERIALI	
Classe Calcestruzzo	C25/30
Modulo Elastico CLS	323082 kg/cm ²
Coeff. di Poisson	0.2
Resist.Car. CLS 'fck'	250.0 kg/cm ²
Resist. Calcolo 'fcd'	141.0 kg/cm ²
Tens. Max. CLS 'rcd'	141.0 kg/cm ²
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0.20 %
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0.35 %
Fessura Max.Comb.Rare	mm
Fessura Max.Comb.Perm	0.3 mm
Fessura Max.Comb.Freq	0.4 mm
Peso Spec.CLS Armato	2500 kg/m ³
Classe Acciaio	B450C
Modulo Elastico Acc	210000 kg/cm ²
Tipo Armatura	POCO SENSIBILI
Tipo Ambiente	ORDINARIA X0
Resist.Car.Acc 'fyk'	4500.0 kg/cm ²
Tens. Rott.Acc 'ftk'	4500.0 kg/cm ²
Resist. Calcolo'fyd'	3913.0 kg/cm ²
Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1.00 %
Sigma CLS Comb.Rare	150.0 kg/cm ²
Sigma CLS Comb.Perm	112.0 kg/cm ²
Sigma Acc Comb.Rare	3600.0 kg/cm ²
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni rare	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni frequenti	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni quasi permanenti	NON ESEGUITA
Coefficiente di viscosita'	2.00
Coefficiente condizione carichi Psi1	0.700
Coefficiente condizione carichi Psi2	0.600

APPOGGI QUOTA 2 SOLAIO 1					
DATI DI APPOGGIO					
Appoggio N.ro	Ascissa (cm)	Ordinata (cm)	Larghezza (cm)	Altezza (cm)	Tipo Vincolo
1	89.9	0.0	30.0	50.0	CERNIERA
2	475.0	0.0	30.0	50.0	INCASTRO
3	860.0	0.0	30.0	359.9	CERNIERA

CAMPATE QUOTA 2 SOLAIO 1							
DATI DI CAMPATA							
Campata N.ro	Lungh. (cm)	Tipo Sez.	Fascia sx (cm)	Fascia dx (cm)	Asc.Romp. (cm)	Base Romp. (cm)	Puntellata
1	385.1	301	15.0	15.0	192.0	0.0	NO

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	54 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

CAMPATE QUOTA 2 SOLAIO 1							
DATI DI CAMPATA							
Campata N.ro	Lungh. (cm)	Tipo Sez.	Fascia sx (cm)	Fascia dx (cm)	Asc.Romp. (cm)	Base Romp. (cm)	Puntellata
2	385.0	301	15.0	15.0	192.0	0.0	NO

CAR. DISTR. QUOTA 2 SOLAIO 1						
CARICHI DISTRIBUITI						
Campata N.ro	Peso (kg/mq)	Acc. iniz. (kg/mq)	Acc. finale (kg/mq)	Asc. iniz. (cm)	Asc. fin. (cm)	DESCRIZIONE
1	870.0	300.00	300.00	0.00	384.00	
2	870.0	300.00	300.00	0.00	385.00	


COMB. CAR. QUOTA 2 SOLAIO 1																				
TABELLA DEI COEFFICIENTI DEI CARICHI																				
Comb. N.ro	Coeff 1	Coeff 2	Coeff 3	Coeff 4	Coeff 5	Coeff 6	Coeff 7	Coeff 8	Coeff 9	Coeff 10	Coeff 11	Coeff 12	Coeff 13	Coeff 14	Coeff 15	Coeff 16	Coeff 17	Coeff 18	Coeff 19	Coeff 20
1	1.0	1.0																		
2	0.0	1.0																		
3	1.0	0.0																		

CARATT. QUOTA 2 SOLAIO 1									
CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI									
Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin. (kgm)	N.fin. (kg)	T.fin. (kg)	W.mezz. (mm)	
0	1	0	0	-494	634	0	-823	0.14	
	2	-634	0	-823	0	0	-494	0.14	
1	1	0	0	-2436	3126	0	-4054	0.71	
	2	-3126	0	-4059	0	0	-2435	0.71	
2	1	0	0	-171	1879	0	-1147	-0.28	
	2	-1879	0	-3735	0	0	-2759	1.13	
3	1	0	0	-2759	1880	0	-3731	1.13	
	2	-1880	0	-1147	0	0	-170	-0.28	

VERIF. QUOTA 2 SOLAIO 1													
VERIFICHE SEZIONI													
Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg (kgm)	Mom.Ult. (kgm)	Mom/MomUlt.	Mom. pos (kgm)	Mom.Ult. (kgm)	Mom/MomUlt.	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg (kg)	Tag. pos (kg)	Rapporto VSd/VRdu
1	0.00	0.15	-1041	-1703	0.61	409	1110	0.37	2.26	1.13	0	1380	0.28
	0.15	0.59	-807			815			2.26		-16	1253	0.50
	0.59	1.04	-226			1230			1.13		-92	879	0.35
	1.04	1.48	-94			1479			1.13		-168	505	0.20
	1.48	1.93	-200			1562			1.13		-406	130	0.16
	1.93	2.37	-338			1562			1.13		-780	0	0.31
	2.37	2.81	-511			1479			1.13		-1154	0	0.46
	2.81	3.26	-795			1230			1.13		-1529	0	0.61
	3.26	3.70	-1563			815			2.26		-1903	0	0.76
	3.70	3.85	-1563	-1703	0.92	234	1110	0.21	2.26	1.13	-2027	0	0.41
2	0.00	0.15	-1563	-1703	0.92	234	1110	0.21	2.26	1.13	0	2029	0.41
	0.15	0.59	-1563			815			2.26		0	1903	0.76
	0.59	1.04	-795			1230			1.13		0	1529	0.61
	1.04	1.48	-511			1479			1.13		0	1154	0.46
	1.48	1.93	-339			1562			1.13		0	780	0.31
	1.93	2.37	-200			1562			1.13		-130	406	0.16
	2.37	2.81	-95			1479			1.13		-504	168	0.20
	2.81	3.26	-226			1230			1.13		-879	92	0.35
	3.26	3.70	-808			815			2.26		-1253	17	0.50
	3.70	3.85	-1042	-1703	0.61	409	1110	0.37	2.26	1.13	-1379	0	0.28

VERIF. QUOTA 2 SOLAIO 1		
VERIFICHE TRAVETTO PRECOMPRESSO		

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	55 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Camp. N.ro			Contrass Tipo Arm	Momento Calcolo (kg*m) per 1 ml di solaio		Mom.Ultim
1	Trav.	F1	4	sinistra	-1615	3419
	H solaio rasato	cm 20		campata	3124	3674
	H caldana	cm 4		destra	-3126	3419
2	Trav.	F1	4	sinistra	-3126	3419
	H solaio rasato	cm 20		campata	3125	3674
	H caldana	cm 4		destra	-1615	3419

VERIF. QUOTA 2 SOLAIO 1

Camp. N.ro	Combi Caric	N.ro Combi	Mom.Calc kg*m	FESSURAZ		TENSIONI		STATUS VERIFICA
				Mom.Limi kg*m	Mom.Serv kg*m			
1	rara	3	1326					VERIFICATO
	freq	3	1200	2449				
	perm	3	1158	2364	2449			
2	rara	2	1325					VERIFICATO
	freq	2	1200	2449				
	perm	2	1158	2364	2449			

DATI GEN. QUOTA 3 SOLAIO 1

DATI GENERALI

Scarto Copriferro (cm)	3.0
Copriferro (cm)	4.0
Coefficiente di Ridistribuzione Plastica(1=Soluz.Elastica)	1.00

CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Classe Calcestruzzo	C25/30	Classe Acciaio	B450C
Modulo Elastico CLS	323082 kg/cmq	Modulo Elastico Acc	2100000 kg/cmq
Coeff. di Poisson	0.2	Tipo Armatura	POCO SENSIBILI
Resist.Car. CLS 'fck'	250.0 kg/cmq	Tipo Ambiente	ORDINARIA X0
Resist. Calcolo 'fcd'	141.0 kg/cmq	Resist.Car.Acc 'fyk'	4500.0 kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd'	141.0 kg/cmq	Tens. Rott.Acc 'ftk'	4500.0 kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0.20 %	Resist. Calcolo'fyd'	3913.0 kg/cmq
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0.35 %	Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1.00 %
Fessura Max.Comb.Rare	mm	Sigma CLS Comb.Rare	150.0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Perm	0.3 mm	Sigma CLS Comb.Perm	112.0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Freq	0.4 mm	Sigma Acc Comb.Rare	3600.0 kg/cmq
Peso Spec.CLS Armato	2500 kg/mc		


Rapporto Luce/Spont.max per combinazioni rare	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spont.max per combinazioni frequenti	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spont.max per combinazioni quasi permanenti	NON ESEGUITA
Coefficiente di viscosita'	2.00
Coefficiente condizione carichi Psi1	0.500
Coefficiente condizione carichi Psi2	0.200

APPOGGI QUOTA 3 SOLAIO 1

DATI DI APPOGGIO

Appoggio	Ascissa	Ordinata	Larghezza	Altezza	Tipo
----------	---------	----------	-----------	---------	------

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	56 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

N.ro	(cm)	(cm)	(cm)	(cm)	Vincolo
1	84.9	15.7	30.0	30.0	CERNIERA
2	469.9	15.7	30.0	30.0	INCASTRO
3	855.0	15.7	30.0	30.0	CERNIERA

CAMPATE QUOTA 3 SOLAIO 1							
DATI DI CAMPATA							
Campata N.ro	Lungh. (cm)	Tipo Sez.	Fascia sx (cm)	Fascia dx (cm)	Asc.Romp. (cm)	Base Romp. (cm)	Puntellata
1	385.0	301	15.0	15.0	192.0	0.0	NO
2	385.1	301	15.0	15.0	192.0	0.0	NO


CAR. DISTR. QUOTA 3 SOLAIO 1						
CARICHI DISTRIBUITI						
Campata N.ro	Peso (kg/mq)	Acc. iniz. (kg/mq)	Acc. finale (kg/mq)	Asc. iniz. (cm)	Asc. fin. (cm)	DESCRIZIONE
1	450.0	170.00	170.00	0.00	384.00	
2	450.0	170.00	170.00	0.00	385.00	

COMB. CAR. QUOTA 3 SOLAIO 1																				
TABELLA DEI COEFFICIENTI DEI CARICHI																				
Comb. N.ro	Coeff 1	Coeff 2	Coeff 3	Coeff 4	Coeff 5	Coeff 6	Coeff 7	Coeff 8	Coeff 9	Coeff 10	Coeff 11	Coeff 12	Coeff 13	Coeff 14	Coeff 15	Coeff 16	Coeff 17	Coeff 18	Coeff 19	Coeff 20
1	1.0	1.0																		
2	0.0	1.0																		
3	1.0	0.0																		

CARATT. QUOTA 3 SOLAIO 1								
CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI								
Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin. (kgm)	N.fin. (kg)	T.fin. (kg)	W.mezz. (mm)
0	1	0	0	-494	634	0	-823	0.14
	2	-634	0	-823	0	0	-494	0.14
1	1	0	0	-1244	1597	0	-2071	0.36
	2	-1597	0	-2074	0	0	-1244	0.36
2	1	0	0	-369	1116	0	-948	-0.02
	2	-1116	0	-1949	0	0	-1369	0.53
3	1	0	0	-1369	1115	0	-1946	0.53
	2	-1115	0	-948	0	0	-369	-0.02

VERIF. QUOTA 3 SOLAIO 1													
VERIFICHE SEZIONI													
Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg. (kgm)	Mom.Ult. (kgm)	Mom/MomUlt.	Mom. pos. (kgm)	Mom.Ult. (kgm)	Mom/MomUlt.	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg. (kg)	Tag. pos. (kg)	Rapporto VSd/VRdu
1	0.00	0.15	-532	-1191	0.45	202	791	0.26	1.57	0.79	0	684	0.14
	0.15	0.59	-412			416			1.57		0	620	0.25
	0.59	1.04	-116			628			1.57		0	429	0.17
	1.04	1.48	0			755			0.00		-69	238	0.09
	1.48	1.92	0			798			0.00		-207	46	0.08
	1.92	2.37	-86			798			0.79		-399	0	0.16
	2.37	2.81	-214			755			0.79		-590	0	0.23
	2.81	3.26	-406			628			1.57		-781	0	0.31
	3.26	3.70	-798			416			1.57		-972	0	0.39
	3.70	3.85	-798	-1191	0.67	119	791	0.15	1.57	0.79	-1035	0	0.21
2	0.00	0.15	-798	-1191	0.67	120	791	0.15	1.57	0.79	0	1037	0.21
	0.15	0.59	-798			417			1.57		0	972	0.39
	0.59	1.04	-406			629			1.57		0	781	0.31
	1.04	1.48	-214			756			0.79		0	590	0.23
	1.48	1.93	-85			799			0.79		0	399	0.16
	1.93	2.37	0			799			0.00		-46	207	0.08
	2.37	2.81	0			756			0.00		-238	69	0.09

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	57 di 148


 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

VERIF. QUOTA 3 SOLAIO 1													
VERIFICHE SEZIONI													
Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg (kgm)	Mom.Ult. (kgm)	Mom/MomUlt.	Mom. pos (kgm)	Mom.Ult. (kgm)	Mom/MomUlt.	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg (kg)	Tag. pos (kg)	Rapporto VSd/VRdu
	2.81	3.26	-116			629			1.57		-429	0	0.17
	3.26	3.70	-413			417			1.57		-620	0	0.25
	3.70	3.85	-532	-1191	0.45	202	791	0.26	1.57	0.79	-685	0	0.14

VERIF. QUOTA 3 SOLAIO 1							
VERIFICHE TRAVETTO PRECOMPRESSO							
Camp. N.ro				Contrass Tipo Arm	Momento Calcolo (kg*m) per 1 ml di solaio	Mom.Ultim	
1	Trav.	F1		2	sinistra	-825	2448
	H solaio rasato	cm	20		campata	1595	2157
	H caldana	cm	4		destra	-1597	2448
2	Trav.	F1		2	sinistra	-1597	2448
	H solaio rasato	cm	20		campata	1597	2157
	H caldana	cm	4		destra	-826	2448

VERIF. QUOTA 3 SOLAIO 1							
Camp. N.ro	Combi Caric	N.ro Combi	Mom.Calc kg*m	FESSURAZ		TENSIONI	STATUS VERIFICA
				Mom.Limi kg*m	Mom.Serv kg*m		
1	rara	3	653			1438	VERIFICATO
	freq	3	535			1438	
	perm	3	473			1438	
2	rara	2	654			1438	VERIFICATO
	freq	2	535			1438	
	perm	2	473			1438	

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	58 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

5. RELAZIONE GEOTECNICA E SULLE FONDAZIONI

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

• **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

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

Per il calcolo delle strutture in oggetto si adotteranno i criteri della Geotecnica e della Scienza delle Costruzioni.

• **CAPACITÀ PORTANTE DI FONDAZIONI SUPERFICIALI**

La verifica della capacità portante consiste nel confronto tra la pressione verticale di esercizio in fondazione e la pressione limite per il terreno, valutata secondo *Brinch-Hansen*:

$$q_{lim} = q N_q Y_q i_q d_q b_q g_q s_q + c N_c Y_c i_c d_c b_c g_c s_c + \frac{1}{2} G B' N_g Y_g i_g b_g s_g$$

dove

Caratteristiche geometriche della fondazione:

q = carico sul piano di fondazione
 B = lato minore della fondazione
 L = lato maggiore della fondazione
 D = profondità della fondazione
 α = inclinazione base della fondazione
 G = peso specifico del terreno
 B' = larghezza di fondazione ridotta = $B - 2 e_B$
 L' = lunghezza di fondazione ridotta = $L - 2 e_L$


Caratteristiche di carico sulla fondazione:

H = risultante delle forze orizzontali
 N = risultante delle forze verticali
 e_B = eccentricità del carico verticale lungo B
 e_L = eccentricità del carico verticale lungo L
 F_{hB} = forza orizzontale lungo B
 F_{hL} = forza orizzontale lungo L

Caratteristiche del terreno di fondazione:

β = inclinazione terreno a valle
 $c = c_u$ = coesione non drenata (condizioni U)
 $c = c'$ = coesione drenata (condizioni D)
 Γ = peso specifico apparente (condizioni U)
 $\Gamma = \Gamma'$ = peso specifico sommerso (condizioni D)
 $\phi = 0$ = angolo di attrito interno (condizioni U)
 $\phi = \phi'$ = angolo di attrito interno (condizioni D)

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	59 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Fattori di capacità portante:

$$Nq = \tan^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right) \exp(\pi \cdot \tan \phi) \quad (\text{Prandtl-Cauchy-Meyerhof})$$

$$Ng = 2(Nq + 1) \tan \phi \quad (\text{Vesic})$$

$$Nc = \frac{Nq - 1}{\tan \phi} \quad \text{in condizioni D} \quad (\text{Reissner-Meyerhof})$$

$$Nc = 5,14 \quad \text{in condizioni U}$$

Indici di rigidezza (condizioni D):

$$Ir = \frac{G}{c' + q' \tan \phi} = \text{indice di rigidezza}$$

$$q' = \text{pressione litostatica efficace alla profondità } D + \frac{B}{2}$$

$$G = \frac{E}{2(1 + \mu)} = \text{modulo elastico tangenziale}$$

E = modulo elastico normale

μ = coefficiente di Poisson

$$Icr = \frac{1}{2} \exp\left[\frac{3,3 - 0,45 \frac{B}{L}}{\tan(45 - \frac{\phi'}{2})}\right] = \text{indice di rigidezza critico}$$

Coefficienti di punzonamento (Vesic):

$$Yq = Yg = \exp\left[\left(0,6 \frac{B}{L} - 4,4\right) \tan \phi' + \frac{3,07 \sin \phi' \log(2Ir)}{1 + \sin \phi'}\right] \text{ in condizioni drenate, per } Ir \leq Icr$$

$$Yc = Yq - \frac{1 - Yq}{Nq \times \tan \phi'}$$

Coefficienti di inclinazione del carico (Vesic):

$$ig = \left(\frac{1 - H}{N + B \times L \times c' \times \cot \text{ang} \phi'}\right)^{m+1}$$

$$iq = \left(\frac{1 - H}{N + B \times L \times c' \times \cot \phi'}\right)^m$$

$$ic = iq - \frac{1 - iq}{Nc \times \tan \phi'} \quad \text{in condizioni D}$$


$$ic = 1 - \frac{m \times H}{B \times L \times cu \times Nc} \quad \text{in condizioni U}$$

essendo:

$$m = mB \cos^2 \Theta + mL \sin^2 \Theta$$

$$mB = \frac{2 + \frac{B'}{L'}}{1 + \frac{B'}{L'}} \quad mL = \frac{2 + \frac{L'}{B'}}{1 + \frac{L'}{B'}} \quad \Theta = \tan^{-1} \frac{Fh \times B}{Fh \times L}$$

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	60 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Coefficienti di affondamento del piano di posa (Brinch-Hansen):

$$dq = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \arctg \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B'$$

$$dq = 1 + 2 \frac{D}{B'} \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \quad \text{per } D \leq B'$$

$$dc = dq - \frac{1 - dq}{Nc \times \tan \phi} \quad \text{in condizioni D}$$

$$dc = 1 + 0,4 \arctan \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B' \text{ in condizioni U}$$

$$dc = 1 + 0,4 \frac{D}{B'} \quad \text{per } D \leq B' \text{ in condizioni U}$$

Coefficienti di inclinazione del piano di posa:

$$bg = \exp(-2,7\alpha \tan \phi)$$

$$bc = bq = \exp(-2\alpha \tan \phi) \quad \text{in condizioni D}$$

$$bc = 1 - \frac{\alpha}{147} \quad \text{in condizioni U}$$

$$bq = 1 \quad \text{in condizioni U)}$$

Coefficienti di inclinazione del terreno di fondazione:

$$gc = gq = \sqrt{1 - 0,5 \tan \beta} \quad \text{in condizioni D}$$

$$gc = 1 - \frac{\beta}{147} \quad \text{in condizioni U}$$

$$gq = 1 \quad \text{in condizioni U}$$

Coefficienti di forma (De Beer):

$$sg = 1 - 0,4 \frac{B'}{L'}$$


$$sq = 1 + \frac{B'}{L'} \tan \phi$$

$$sc = 1 + \frac{B' Nq}{L' Nc}$$

L'azione del sisma si traduce in accelerazioni nel sottosuolo (effetto cinematico) e nella fondazione, per l'azione delle forze d'inerzia generate nella struttura in elevazione (effetto inerziale). Tali effetti possono essere portati in conto mediante l'introduzione di coefficienti sismici rispettivamente denominati Khi e Igk, il primo definito dal rapporto tra le componenti orizzontale e verticale dei carichi trasmessi in fondazione ed il secondo funzione dell'accelerazione massima attesa al sito. L'effetto inerziale produce variazioni di tutti i coefficienti di capacità portante del carico limite in funzione del coefficiente sismico Khi e viene portato in conto impiegando le formule comunemente adottate per calcolare i coefficienti correttivi del carico limite in funzione dell'inclinazione, rispetto alla verticale, del carico agente sul piano di posa. Nel caso in cui sia stato attivato il flag per tener conto degli effetti cinematici il valore Igk modifica invece il solo coefficiente Ng; il fattore Ng viene infatti moltiplicato sia per il coefficiente correttivo dell'effetto inerziale, sia per il coefficiente correttivo per l'effetto cinematico.

• **CAPACITÀ PORTANTE DELLE PLATEE**

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	61 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

La verifica agli S.L.U. delle platee di fondazione risulta particolarmente difficoltosa poiché tali fondazioni spesso hanno forme non rettangolari e pertanto non è possibile valutarne la capacità portante attraverso le classiche formule della geotecnica.

Per potere valutare la portanza delle platee si è quindi implementato un tipo di verifica in cui la fondazione viene modellata per intero (potendo essere costituita, nella forma più generale, da travi rovesce, plinti, pali e platee). In particolare, gli elementi strutturali vengono modellati in campo elastico lineare, mentre il terreno viene modellato come un letto di molle:

- a) lineari elastiche e non reagenti a trazione per le platee;
- b) molle non lineari elasto-plastiche non reagenti a trazione per le travi *Winkler* ed i plinti diretti.

Per le molle elastiche delle platee viene calcolato anche il limite elastico, al fine di bloccare il calcolo del moltiplicatore dei carichi qualora venga raggiunto tale limite.

Il legame di tipo elastico reagente a sola compressione è ottenuto utilizzando come rigidità all'origine la costante di *Winkler* del terreno. Il modello così ottenuto è in grado di tenere in conto dell'eterogeneità del terreno in maniera puntuale. Su tale modello viene quindi condotta un'analisi non lineare a controllo di forza immettendo le forze agenti sulla fondazione.

Il calcolo viene interrotto quando le molle delle platee attingono al loro limite elastico o qualora venga raggiunto uno stato di incipiente formazione di cerniere plastiche nelle travi *Winkler*. In corrispondenza a tali eventi viene calcolato il moltiplicatore dei carichi.

• CALCOLO DEI CEDIMENTI

Il calcolo viene eseguito sulla base della conoscenza delle tensioni nel sottosuolo.

$$\mu = \int \frac{\sigma(z)}{E} dz$$

essendo

E = modulo elastico o edometrico

$\sigma(z)$ = tensione verticale nel sottosuolo dovuta all'incremento di carico q

La distribuzione delle tensioni verticali viene valutata secondo l'espressione di *Steinbrenner*, considerando la pressione agente uniformemente su una superficie rettangolare di dimensioni B e L:

$$\sigma(z) = \frac{q}{4\pi} \left[\frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V} \times (V+1)}{V(V+V1)} + \left| \arctan \frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V}}{V-V1} \right| \right]$$

con:


$$M = B / z$$

$$N = L / z$$

$$V = M^2 + N^2 + 1$$

$$V1 = (M \times N)^2$$

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	62 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

• **VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI DANNO DELLE FONDAZIONI SUPERFICIALI (NTC 2008 7.11.5.3.1)**

La verifica consiste nel controllare che la componente permanente degli spostamenti indotti dal sisma sia compatibile con la prestazione SLD della sovrastruttura.

Per determinare gli spostamenti permanenti post-sisma nel terreno si effettua una analisi non lineare del sistema fondazione-terreno modellando il terreno con un sistema di molle con legame costitutivo P-Y di tipo iperbolico, mediante le seguenti formule:

$$p(u) = \frac{u}{\frac{1}{E_s} + \frac{u}{p_u}}$$

essendo:

- p(u) : pressione di contatto
- u: cedimento non lineare
- Es: rigidità tangente all'origine del terreno valutato come u_e/p ovvero come rapporto del cedimento elastico istantaneo e la pressione di contatto che lo provoca
- p_u : pressione ultima del terreno valutato per i valori caratteristici del terreno

Lo spostamento permanente sarà quindi lo spostamento complessivo depurato della parte reversibile elastica:

$$u_r = u(p) - \frac{p}{E_s}$$

Tali spostamenti permanenti si determinano quindi come segue:


- si implementa il sistema fondazione + terreno non lineare secondo il modello sopra descritto;
- si esegue il calcolo non lineare del sistema fondazione-terreno imponendo i carichi dello SLD;
- si portano a zero i carichi esterni e si valutano gli spostamenti residui (che sono appunto i cedimenti permanenti SLD cercati).

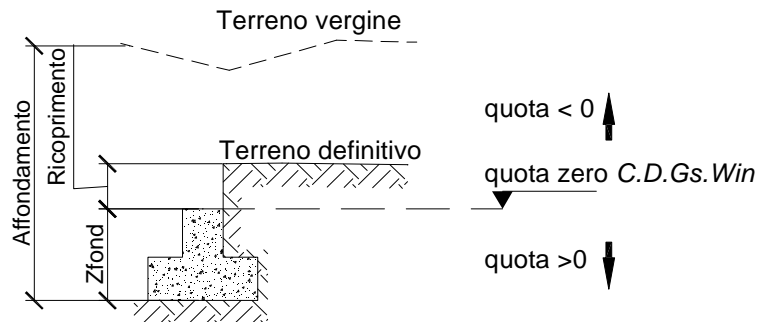
La verifica di compatibilità degli spostamenti viene quindi effettuata dal progettista in funzione delle caratteristiche della struttura e delle prestazioni assegnate ovvero utilizzando un riferimento tecnico riconosciuto dalla NTC 2008 quali UNI EN 2007, FEMA 27X, Circolari applicative, linee guida, etc...

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della stratigrafia del terreno sottostante i plinti.

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	63 di 148


	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP



NOTA: La quota zero di C.D.Gs. Win coincide con la quota numero zero dell'alberello quote di C.D.S. Win ma cambia la convenzione nel segno: infatti in C. D. Gs. le quote sono positive crescenti procedendo verso il basso, mentre in C. D. S. le quote sono positive crescenti verso l'alto.

- Plinto** : Numero di plinto
- Q.t.v.** : quota terreno vergine
- Q.t.d.** : quota definitiva terreno
- Q.falda** : quota falda
- InclTer** : inclinazione terreno
- Num Str** : Numero dello strato a cui si riferiscono i dati che seguono
- Sp.str.** : Spessore strato. L'ultimo strato ha spessore indefinito, pertanto il relativo dato non viene stampato
- Peso Sp** : peso specifico
- Fi** : angolo di attrito interno
- C'** : coesione drenata
- Cu** : coesione NON drenata
- Mod.El.** : modulo elastico
- Poisson** : coeff. Poisson
- Coeff. Lambe** : coefficiente beta di Lambe
- Gr.Sovr** : grado di sovraconsolidazione
- Mod.Ed.** : modulo edometrico

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	64 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della portanza delle fondazioni superficiali (travi *Winkler*, plinti e piastre) in condizioni drenate e non drenate.

Tabella 1: PARAMETRI GEOTECNICI

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento
Infiss	: Infissione base fondazione dal piano campagna
Tipo Tabella	: Tipo di tabella (M1/M2) per i coeff. parziali per i parametri del terreno
Gamma	: Peso specifico totale di calcolo
Fi	: Angolo di attrito interno di calcolo in gradi
Coes	: Coesione drenata di calcolo
Mod.El.	: Modulo elastico di calcolo
Poiss	: Coefficiente di Poisson
P base	: Pressione litostatica base di fondazione in condizioni drenate
Indice Rigid.	: Indice di rigidezza
IndRig Crit.	: Indice di rigidezza critico
Cu	: Coesione non drenata
Pbase	: Pressione litostatica base di fondazione in cond. non drenate


Tabella 2: COEFFICIENTI DI PORTANZA

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento
Nc	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Nq	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Ng	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Gc	: Coefficiente di inclinazione del terreno
Gq	: Coefficiente di inclinazione del terreno
bc	: Coefficiente di inclinazione del piano di posa
bq	: Coefficiente di inclinazione del piano di posa
Igk	: Coefficiente per effetti cinematici
Comb.Nro	: Numero della combinazione di carico
Icv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Iqv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Igv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Dc	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dq	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dg	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Sc	: Coefficiente di forma
Sq	: Coefficiente di forma
Sg	: Coefficiente di forma
Psic	: Coefficiente di punzonamento
Psiq	: Coefficiente di punzonamento
Psig	: Coefficiente di punzonamento

Tabella 3: PORTANZA (per Risultanti)

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento in numerazione calcolo C.D.Gs. Win
Asta3d, Filo	: Identificativo di input
Comb.	: Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che seguono

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	65 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Bx'	: Base di fondazione ridotta lungo x per eccentricità
By'	: Base di fondazione ridotta lungo y per eccentricità
GamEf	: Peso specifico efficace di calcolo
QlimV	: Carico limite in condiz. drenate o non drenate comprensivo dei Coeff. Parziali R1/R2/R3
N	: Carico verticale agente
Coeff.Sicur.	: Minimo tra i rapporti (QlimV/N) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

Minimo CoeSic	: Minimo coefficiente di sicurezza
N/Ar	: Tensione media agente sull'impronta ridotta
Qlim/Ar	: Tensione limite sull'impronta ridotta
Status Verifica	: Si possono avere i seguenti messaggi:

OK = Verifica soddisfatta

NONVERIF = Non verifica nei seguenti casi:

- Coefficiente di sicurezza minore di 1
- Se $B_x=0$ o $B_y=0$ per eccentricità eccessiva dei carichi
- Se $Q_{limV}=0$ per inclinazione dei carichi eccessiva a causa di forze orizzontali elevate

SCARICA = Verifica soddisfatta: Impronta non sollecitata o in trazione

DECOMPR = Verifica soddisfatta:

- lo sforzo agente sull'elemento è di trazione, ma la risultante dei carichi agenti sul terreno è di debole compressione per effetto del peso proprio dell'elemento stesso.


Tabella 3: PORTANZA (per Tensioni)

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento in numerazione calcolo C.D.Gs. Win
Asta3d, Filo	: Identificativo di input
Comb.	: Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che seguono
Bx'	: Base di fondazione ridotta lungo x per eccentricità
By'	: Base di fondazione ridotta lungo y per eccentricità
GamEf	: Peso specifico efficace di calcolo
SgmLimV	: Tensione limite in condiz. drenate o non drenate
SgmTerr	: Tensione elastica massima sul terreno
Coeff.Sicur.	: Minimo tra i rapporti (SgmLimV/SgmTerr) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

Minimo CoeSic	: Minimo coefficiente di sicurezza
N/Ar	: Tensione media agente sull'impronta ridotta
Qlim/Ar	: Tensione limite media sull'impronta ridotta (SgmLimV minima)

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	66 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Status Verifica : *Si possono avere i seguenti messaggi:*

OK = Verifica soddisfatta

NOVERIF = Non verifica nei seguenti casi:

- Coefficiente di sicurezza minore di 1
- Se $Bx=0$ o $By=0$ per eccentricità eccessiva dei carichi
- Se $S_{gmLimV}=0$ per inclinazione dei carichi eccessiva a causa di forze orizzontali elevate

SCARICA = Impronta non sollecitata o in trazione

DECOMPR = Verifica soddisfatta:

- lo sforzo agente sull'elemento è di trazione, ma la risultante dei carichi agenti sul terreno è di debole compressione per effetto del peso proprio dell'elemento stesso.

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

La verifica allo scorrimento delle fondazioni superficiali è stata condotta calcolando la resistenza limite secondo la seguente relazione, che tiene in conto sia il contributo ad attrito che quello coesivo:

$$V_{res} = \frac{N}{\gamma_r} \times \frac{tg \varphi}{\gamma_\varphi} + \frac{A}{\gamma_r} \times \frac{C}{\gamma_c}$$

in cui:

g_φ g_c : Coefficienti parziali per i parametri geotecnici (Tabella 6.2.II D.M. 2008)

g_r : Coefficienti parziali SLU fondazioni superficiali (Tabella 6.4.I D.M. 2008)

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella precedente relazione e nella relativa tabella di stampa.

Comb. : Numero combinazione a cui si riferisce la verifica

Tipo Elem. : Tipo di elemento strutturale: Trave/Plinto/Piastra

Elem. N.ro : Numero dell'elemento strutturale (numero Travata/Filo/Nodo3D) in base al tipo elemento

N : Scarico verticale

tg φ / g_φ : Coefficiente attrito di progetto

g_r


C / g_c / g_r : Adesione di progetto

Area : Area ridotta

Vres : Resistenza allo scorrimento dell'elemento strutturale

Fh : Azione orizzontale trasmessa dall'elemento strutturale

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	67 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Verifica Locale : *Flag di verifica allo scorrimento del singolo elemento. Se l'elemento è collegato al resto della fondazione, la condizione di slittamento del singolo elemento non pregiudica la verifica globale della intera fondazione*

S(Vres) : *Somma dei contributi resistenti dei vari elementi strutturali*

S(Fh) : *Somma dei contributi delle azioni orizzontali trasmesse dai vari elementi strutturali*

Verifica Globale : *Flag di verifica globale allo scorrimento della intera fondazione*

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate sia nella tabella di stampa della portanza globale della fondazione, sia nella tabella della portanza di fondazione delle platee calcolata con analisi elastica del terreno:

Tabella 1: Moltiplicatori di Collasso

Comb. Nro : *Numero della combinazione*
Risultante : *Valore della risultante delle forze trasmesse dalla fondazione per la combinazione attuale*
Resistenza : *Valore della resistenza del terreno mobilitata in base al moltiplicatore dei carichi attuale*
Moltipl. Colla sso : *Valore del moltiplicatore dei carichi con cui è stato eseguito il calcolo. Poiche' tutti i coefficienti di sicurezza sono già stati considerati nei carichi e nelle caratteristiche dei materiali, un moltiplicatore = 1 significa che la verifica di portanza è soddisfatta.*
%Pl. Molle STATUS : *Percentuale delle molle in fase plastica nella combinazione attuale*
STATUS : *Per moltiplicatori di collasso < 1 mostra NOVERIF, altrimenti OK*

Tabella 2: Abbassamenti

Nodo3d : *Numero del nodo3d a cui si riferisce la molla elasto-plastica*
SpostZ : *Abbassamento della molla elasto-plastica in corrispondenza del nodo3d*
SpostZ/Spost El : *Fattore di plasticizzazione della molla:*


FASE ELASTICA ≤ 1 ; FASE PLASTICA > 1

Se per alcuni nodi non è stato possibile ottenere la caratterizzazione geotecnica, allora tali nodi vengono esclusi dal modello di calcolo e la relativa molla viene contrassegnata in stampa con la sigla 'SCARTATA'

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dei cedimenti.

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	68 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

Filo : numero del filo fisso in corrispondenza del quale viene calcolato lo stato deformativo

Comb. : numero di combinazione di carico

Ced.El. : cedimento elastico

Ced.Ed. : cedimento edometrico

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella dello stato tensionale.


Filo : numero del filo fisso in corrispondenza del quale viene calcolato lo stato tensionale

Quot : quota dalla superficie in corrispondenza della quale viene calcolato lo stato tensionale

Tens. : tensione verticale indotta dai carichi esterni

DATI GENERALI			
COEFFICIENTI PARZIALI GEOTECNICA			
	TABELLA M1	TABELLA M2	
Tangente Resist. Taglio	1.00	1.25	
Peso Specifico	1.00	1.00	
Coesione Efficace (c'k)	1.00	1.25	
Resist. a taglio NON drenata (cuk)	1.00	1.40	
Tipo Approccio	Doppia Combinaz.:(A1+M1+R1) e (A2+M1/M2+R2/R3)		
Tipo di fondazione	Su Pali Infissi		
	COEFFICIENTE R1	COEFFICIENTE R2	COEFFICIENTE R3
Capacita' Portante	1.00	1.80	
Scorrimento	1.00	1.10	
Resist. alla Base	1.00	1.45	
Resist. Lat. a Compr.	1.00	1.45	
Resist. Lat. a Traz.	1.00	1.60	
Carichi Trasversali	1.00	1.60	
Fattore di correlazione CSI per il calcolo di Rk pali			1.00

GEOMETRIA PLATEA																							
Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro
14	57	58	59	60	1	15	58	62	61	59	1	16	51	63	61	13	1	17	63	51	52	64	1
18	63	65	59	61	1	19	64	52	53	66	1	20	59	65	67	60	1	21	60	67	68	69	1
22	70	71	67	65	1	23	64	66	72	70	1	24	73	74	72	66	1	25	64	70	65	63	1
26	75	71	70	72	1	27	15	73	66	53	1	28	57	60	69	76	1	29	76	69	77	78	1
30	77	80	79	78	1	31	68	81	77	69	1	32	81	82	80	77	1	33	81	68	83	84	1
34	75	85	83	71	1	35	85	86	84	83	1	36	87	84	86	88	1	37	71	83	68	67	1
38	87	82	81	84	1	39	74	89	75	72	1	40	73	15	54	90	1	41	90	54	55	91	1
42	89	74	92	93	1	43	90	92	74	73	1	44	92	90	91	94	1	45	93	92	94	95	1
46	96	97	94	91	1	47	98	99	89	93	1	48	56	96	91	55	1	49	89	99	85	75	1
50	100	102	95	101	1	51	95	94	97	101	1	52	93	95	102	98	1	53	86	85	99	103	1
54	88	86	103	104	1	55	99	98	105	103	1	56	106	105	107	108	1	57	106	104	103	105	1
58	105	98	102	107	1	59	100	109	107	102	1	60	107	109	110	108	1	61	111	112	13	50	1
62	62	50	13	61	1	63	3	32	111	50	1	64	36	37	114	113	1	65	37	76	78	38	1
66	57	76	37	36	1	67	115	31	1	43	1	68	79	80	2	43	1	69	2	116	115	43	1
70	38	78	79	1	1	71	97	39	40	101	1	72	101	40	41	100	1	73	41	40	118	117	1
DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY																		PAG.		
28/11/17	0	---	---																		69 di 148		

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

GEOMETRIA PLATEA																										
Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro			
74	109	100	41	42	1	75	110	109	42	7	1	76	62	35	3	50	1	77	96	56	6	39	1			
78	3	35	119	32	1	79	35	36	120	119	1	80	58	36	35	62	1	81	51	13	112	121	1			
82	121	122	52	51	1	83	37	38	123	114	1	84	124	123	38	1	85	82	87	45	44	1				
86	44	125	116	2	1	87	45	126	125	44	1	88	44	2	80	82	1	89	87	88	46	45	1			
90	126	45	46	127	1	91	15	53	129	128	1	92	128	130	54	15	1	93	56	55	132	131	1			
94	133	39	6	33	1	95	39	133	134	40	1	96	104	106	47	11	1	97	11	135	127	46	1			
98	47	136	135	11	1	99	11	46	88	104	1	100	106	108	48	47	1	101	136	47	48	137	1			
102	138	42	41	117	1	103	110	7	49	108	1	104	137	48	49	139	1	105	7	42	140	34	1			
106	7	34	139	49	1	107	122	129	53	52	1	108	130	132	55	54	1	109	113	120	36	36	1			
110	57	36	58	58	1	111	1	31	124	124	1	112	43	1	79	79	1	113	131	33	6	6	1			
114	6	56	131	131	1	115	39	97	96	96	1	116	40	134	118	118	1	117	138	140	42	42	1			
118	49	48	108	108	1																					

STRATIGRAFIA PLATEA															
Str. N.ro	Q.t.v. (m)	Q.t.d. (m)	Q.falda (m)	Incl Grd	Kw kg/cm2	Num Str	Sp.str. (m)	Peso Sp kg/mc	Fi (Grd)	C' kg/cm2	Cu kg/cm2	Mod.El. kg/cm2	Poisson	Gr.Sovr (%)	Mod.Ed. kg/cm2
1	0.30	-2.70		0	2	1	7.00	1840	30.00	0.00	0.00	70.00	0.30	1	0.00
						2		2200	40.00	0.00	0.00	500.00	0.30	1	0.00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1															
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.Amb.affol.	1.50	1.05	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.Negozi	1.50	1.05	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.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 - S.L.U. - A1															
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.Amb.affol.	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.Negozi	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.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 - S.L.U. - A1				
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.Amb.affol.	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.Negozi	0.60	0.60	0.60	0.60
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 CARICHI - S.L.V. - A2															
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
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	1.30	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
Var.Abitazioni	1.30	0.91	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.Amb.affol.	1.30	0.91	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.Negozi	1.30	0.91	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.Neve h>1000	0.91	1.30	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	1.30	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 - S.L.V. - A2															
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.Amb.affol.	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.Negozi	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.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

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	70 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A2				
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.Amb.affol.	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.Negozi	0.60	0.60	0.60	0.60
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.Amb.affol.	1.00	0.70
Var.Negozi	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.Amb.affol.	0.70	0.60
Var.Negozi	0.70	0.60
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.Amb.affol.	0.60
Var.Negozi	0.60
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


RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
1	A1 / 1	-1.80	2	A1 / 1	-1.30	3	A1 / 1	-4.39	6	A1 / 1	-6.11
	A1 / 2	-1.65		A1 / 2	-1.20		A1 / 2	-4.28		A1 / 2	-5.95
	A2 / 1	-1.25		A2 / 1	-0.92		A2 / 1	-3.63		A2 / 1	-5.07
	A2 / 2	-1.13		A2 / 2	-0.84		A2 / 2	-3.54		A2 / 2	-4.93
	X+ A2 / 6	-1.34		X+ A2 / 6	-0.96		X+ A2 / 3	-2.97		X+ A2 / 8	-4.10
	X- A2 / 13	-1.34		X- A2 / 13	-0.96		X- A2 / 12	-2.97		X- A2 / 15	-4.10
	Y+ A2 / 22	-1.34		Y+ A2 / 22	-0.96		Y+ A2 / 19	-2.97		Y+ A2 / 29	-4.10
	Y- A2 / 24	-1.34		Y- A2 / 24	-0.96		Y- A2 / 25	-2.97		Y- A2 / 31	-4.10
7	A1 / 1	-2.77	11	A1 / 1	-1.66	13	A1 / 1	-6.62	15	A1 / 1	-7.49
	A1 / 2	-2.58		A1 / 2	-1.55		A1 / 2	-6.46		A1 / 2	-7.29
	A2 / 1	-2.05		A2 / 1	-1.22		A2 / 1	-5.49		A2 / 1	-6.21
	A2 / 2	-1.89		A2 / 2	-1.11		A2 / 2	-5.34		A2 / 2	-6.04
	X+ A2 / 9	-1.96		X+ A2 / 9	-1.20		X+ A2 / 3	-4.48		X+ A2 / 8	-5.04
	X- A2 / 18	-1.96		X- A2 / 18	-1.20		X- A2 / 12	-4.48		X- A2 / 15	-5.04
31	A1 / 1	-0.42	32	A1 / 1	-2.08	33	A1 / 1	-2.12	34	A1 / 1	-0.88
	A1 / 2	-0.38		A1 / 2	-2.03		A1 / 2	-2.07		A1 / 2	-0.82
	A2 / 1	-0.28		A2 / 1	-1.73		A2 / 1	-1.76		A2 / 1	-0.65
	A2 / 2	-0.25		A2 / 2	-1.69		A2 / 2	-1.72		A2 / 2	-0.59
	X+ A2 / 6	-0.32		X+ A2 / 3	-1.41		X+ A2 / 8	-1.42		X+ A2 / 9	-0.63
	X- A2 / 13	-0.32		X- A2 / 12	-1.41		X- A2 / 15	-1.42		X- A2 / 18	-0.63
35	A1 / 1	-6.24	36	A1 / 1	-7.07	37	A1 / 1	-4.41	38	A1 / 1	-3.36
	A1 / 2	-6.06		A1 / 2	-6.84		A1 / 2	-4.23		A1 / 2	-3.18
	A2 / 1	-5.11		A2 / 1	-5.70		A2 / 1	-3.47		A2 / 1	-2.54
	A2 / 2	-4.96		A2 / 2	-5.49		A2 / 2	-3.31		A2 / 2	-2.38

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	71 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro		Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro		Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro		Fz (t)
	X+	A2 / 3	-4.26		X+	A2 / 3	-4.88		X+	A2 / 3	-3.09
	X-	A2 / 12	-4.26		X-	A2 / 12	-4.88		X-	A2 / 12	-3.09
	Y+	A2 / 19	-4.26		Y+	A2 / 19	-4.88		Y+	A2 / 19	-3.09
	Y-	A2 / 25	-4.26		Y-	A2 / 25	-4.88		Y-	A2 / 25	-3.09
									X+	A2 / 6	-2.41
									X-	A2 / 13	-2.41
									Y+	A2 / 22	-2.41
									Y-	A2 / 24	-2.41
39	A1 / 1		-9.97	40	A1 / 1		-7.74	41	A1 / 1		-6.03
	A1 / 2		-9.67		A1 / 2		-7.46		A1 / 2		-5.78
	A2 / 1		-8.20		A2 / 1		-6.28		A2 / 1		-4.81
	A2 / 2		-7.94		A2 / 2		-6.04		A2 / 2		-4.59
X+	A2 / 8		-6.72	X+	A2 / 8		-5.25	X+	A2 / 8		-4.13
X-	A2 / 15		-6.72	X-	A2 / 15		-5.25	X-	A2 / 15		-4.13
Y+	A2 / 29		-6.72	Y+	A2 / 29		-5.25	Y+	A2 / 29		-4.13
Y-	A2 / 31		-6.72	Y-	A2 / 31		-5.25	Y-	A2 / 31		-4.13
									X+	A2 / 9	-3.63
									X-	A2 / 18	-3.63
									Y+	A2 / 28	-3.63
									Y-	A2 / 34	-3.63
43	A1 / 1		-1.04	44	A1 / 1		-1.47	45	A1 / 1		-1.54
	A1 / 2		-0.96		A1 / 2		-1.36		A1 / 2		-1.43
	A2 / 1		-0.73		A2 / 1		-1.05		A2 / 1		-1.11
	A2 / 2		-0.66		A2 / 2		-0.95		A2 / 2		-1.01
X+	A2 / 6		-0.78	X+	A2 / 6		-1.07	X+	A2 / 6		-1.12
X-	A2 / 13		-0.77	X-	A2 / 13		-1.07	X-	A2 / 13		-1.12
Y+	A2 / 22		-0.78	Y+	A2 / 22		-1.07	Y+	A2 / 22		-1.12
Y-	A2 / 24		-0.78	Y-	A2 / 24		-1.07	Y-	A2 / 24		-1.12
									X+	A2 / 6	-1.16
									X-	A2 / 13	-1.16
									Y+	A2 / 22	-1.16
									Y-	A2 / 24	-1.16
47	A1 / 1		-1.72	48	A1 / 1		-1.62	49	A1 / 1		-1.65
	A1 / 2		-1.59		A1 / 2		-1.50		A1 / 2		-1.53
	A2 / 1		-1.26		A2 / 1		-1.19		A2 / 1		-1.22
	A2 / 2		-1.15		A2 / 2		-1.09		A2 / 2		-1.12
X+	A2 / 9		-1.23	X+	A2 / 9		-1.15	X+	A2 / 9		-1.17
X-	A2 / 18		-1.23	X-	A2 / 18		-1.15	X-	A2 / 18		-1.17
Y+	A2 / 28		-1.23	Y+	A2 / 28		-1.15	Y+	A2 / 28		-1.17
Y-	A2 / 34		-1.23	Y-	A2 / 34		-1.15	Y-	A2 / 34		-1.17
									X+	A2 / 3	-4.31
									X-	A2 / 12	-4.31
									Y+	A2 / 19	-4.31
									Y-	A2 / 25	-4.31
51	A1 / 1		-7.17	52	A1 / 1		-7.28	53	A1 / 1		-7.39
	A1 / 2		-6.99		A1 / 2		-7.09		A1 / 2		-7.19
	A2 / 1		-5.94		A2 / 1		-6.03		A2 / 1		-6.12
	A2 / 2		-5.78		A2 / 2		-5.87		A2 / 2		-5.95
X+	A2 / 3		-4.85	X+	A2 / 3		-4.91	X+	A2 / 3		-4.98
X-	A2 / 12		-4.84	X-	A2 / 12		-4.91	X-	A2 / 12		-4.98
Y+	A2 / 19		-4.85	Y+	A2 / 19		-4.91	Y+	A2 / 19		-4.98
Y-	A2 / 25		-4.85	Y-	A2 / 25		-4.91	Y-	A2 / 25		-4.98
									X+	A2 / 8	-5.10
									X-	A2 / 15	-5.10
									Y+	A2 / 29	-5.10
									Y-	A2 / 31	-5.10
55	A1 / 1		-7.66	56	A1 / 1		-7.87	57	A1 / 1		-6.99
	A1 / 2		-7.46		A1 / 2		-7.66		A1 / 2		-6.75
	A2 / 1		-6.36		A2 / 1		-6.53		A2 / 1		-5.62
	A2 / 2		-6.18		A2 / 2		-6.35		A2 / 2		-5.41
X+	A2 / 8		-5.15	X+	A2 / 8		-5.28	X+	A2 / 3		-4.82
X-	A2 / 15		-5.15	X-	A2 / 15		-5.28	X-	A2 / 12		-4.82
Y+	A2 / 29		-5.15	Y+	A2 / 29		-5.29	Y+	A2 / 19		-4.82
Y-	A2 / 31		-5.15	Y-	A2 / 31		-5.29	Y-	A2 / 25		-4.82
									X+	A2 / 3	-5.75
									X-	A2 / 12	-5.75
									Y+	A2 / 19	-5.75
									Y-	A2 / 25	-5.75
59	A1 / 1		-8.93	60	A1 / 1		-6.80	61	A1 / 1		-9.95
	A1 / 2		-8.66		A1 / 2		-6.56		A1 / 2		-9.69
	A2 / 1		-7.31		A2 / 1		-5.48		A2 / 1		-8.21
	A2 / 2		-7.07		A2 / 2		-5.27		A2 / 2		-7.98
X+	A2 / 3		-6.07	X+	A2 / 3		-4.66	X+	A2 / 3		-6.74
X-	A2 / 12		-6.07	X-	A2 / 12		-4.65	X-	A2 / 12		-6.74
Y+	A2 / 19		-6.07	Y+	A2 / 19		-4.65	Y+	A2 / 19		-6.74
Y-	A2 / 25		-6.07	Y-	A2 / 25		-4.65	Y-	A2 / 25		-6.74
									X+	A2 / 3	-6.49
									X-	A2 / 12	-6.49
									Y+	A2 / 19	-6.49
									Y-	A2 / 25	-6.49
63	A1 / 1		-9.99	64	A1 / 1		-9.93	65	A1 / 1		-7.90
	A1 / 2		-9.72		A1 / 2		-9.66		A1 / 2		-7.66
	A2 / 1		-8.25		A2 / 1		-8.20		A2 / 1		-6.48
	A2 / 2		-8.01		A2 / 2		-7.97		A2 / 2		-6.27
X+	A2 / 3		-6.75	X+	A2 / 3		-6.70	X+	A2 / 3		-5.34
X-	A2 / 12		-6.75	X-	A2 / 12		-6.70	X-	A2 / 12		-5.34
Y+	A2 / 19		-6.75	Y+	A2 / 19		-6.70	Y+	A2 / 19		-5.34
Y-	A2 / 25		-6.75	Y-	A2 / 25		-6.70	Y-	A2 / 25		-5.34
									X+	A2 / 3	-6.74
									X-	A2 / 12	-6.74
									Y+	A2 / 19	-6.74
									Y-	A2 / 25	-6.74
67	A1 / 1		-5.41	68	A1 / 1		-4.52	69	A1 / 1		-5.69
	A1 / 2		-5.21		A1 / 2		-4.31		A1 / 2		-5.44
	A2 / 1		-4.37		A2 / 1		-3.56		A2 / 1		-4.48
	A2 / 2		-4.20		A2 / 2		-3.38		A2 / 2		-4.26
X+	A2 / 3		-3.68	X+	A2 / 6		-3.12	X+	A2 / 6		-3.95
X-	A2 / 12		-3.67	X-	A2 / 13		-3.12	X-	A2 / 13		-3.95
Y+	A2 / 19		-3.68	Y+	A2 / 22		-3.12	Y+	A2 / 22		-3.95
Y-	A2 / 25		-3.68	Y-	A2 / 24		-3.12	Y-	A2 / 24		-3.95
									X+	A2 / 3	-4.99
									X-	A2 / 12	-4.99
									Y+	A2 / 19	-4.99
									Y-	A2 / 25	-4.99
71	A1 / 1		-4.70	72	A1 / 1		-7.32	73	A1 / 1		-10.21
	A1 / 2		-4.52		A1 / 2		-7.09		A1 / 2		-9.93
	A2 / 1		-3.81		A2 / 1		-6.02		A2 / 1		-8.44
									A1 / 1		-7.60
									A1 / 2		-7.37
									A2 / 1		-6.26

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	72 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	A2 / 2	-3.65		A2 / 2	-5.83		A2 / 2	-8.19		A2 / 2	-6.05
X+	A2 / 3	-3.17	X+	A2 / 3	-4.92	X+	A2 / 8	-6.87	X+	A2 / 8	-5.11
X-	A2 / 12	-3.17	X-	A2 / 12	-4.92	X-	A2 / 15	-6.87	X-	A2 / 15	-5.11
Y+	A2 / 19	-3.17	Y+	A2 / 19	-4.92	Y+	A2 / 29	-6.87	Y+	A2 / 29	-5.11
Y-	A2 / 25	-3.17	Y-	A2 / 25	-4.92	Y-	A2 / 31	-6.87	Y-	A2 / 31	-5.11
75	A1 / 1	-4.52	76	A1 / 1	-6.38	77	A1 / 1	-5.29	78	A1 / 1	-5.32
	A1 / 2	-4.35		A1 / 2	-6.11		A1 / 2	-5.00		A1 / 2	-5.03
	A2 / 1	-3.67		A2 / 1	-5.02		A2 / 1	-4.03		A2 / 1	-4.04
	A2 / 2	-3.52		A2 / 2	-4.78		A2 / 2	-3.78		A2 / 2	-3.80
X+	A2 / 6	-3.04	X+	A2 / 6	-4.46	X+	A2 / 6	-3.75	X+	A2 / 6	-3.79
X-	A2 / 13	-3.04	X-	A2 / 13	-4.46	X-	A2 / 13	-3.75	X-	A2 / 13	-3.79
Y+	A2 / 22	-3.04	Y+	A2 / 22	-4.46	Y+	A2 / 22	-3.75	Y+	A2 / 22	-3.79
Y-	A2 / 24	-3.04	Y-	A2 / 24	-4.46	Y-	A2 / 24	-3.75	Y-	A2 / 24	-3.79
79	A1 / 1	-2.64	80	A1 / 1	-3.18	81	A1 / 1	-4.76	82	A1 / 1	-3.30
	A1 / 2	-2.46		A1 / 2	-2.96		A1 / 2	-4.49		A1 / 2	-3.08
	A2 / 1	-1.90		A2 / 1	-2.30		A2 / 1	-3.61		A2 / 1	-2.41
	A2 / 2	-1.74		A2 / 2	-2.11		A2 / 2	-3.38		A2 / 2	-2.22
X+	A2 / 6	-1.94	X+	A2 / 6	-2.32	X+	A2 / 6	-3.36	X+	A2 / 6	-2.39
X-	A2 / 13	-1.94	X-	A2 / 13	-2.31	X-	A2 / 13	-3.36	X-	A2 / 13	-2.39
Y+	A2 / 22	-1.94	Y+	A2 / 22	-2.32	Y+	A2 / 22	-3.36	Y+	A2 / 22	-2.39
Y-	A2 / 24	-1.94	Y-	A2 / 24	-2.32	Y-	A2 / 24	-3.36	Y-	A2 / 24	-2.39
83	A1 / 1	-3.92	84	A1 / 1	-4.51	85	A1 / 1	-3.78	86	A1 / 1	-4.52
	A1 / 2	-3.73		A1 / 2	-4.25		A1 / 2	-3.60		A1 / 2	-4.26
	A2 / 1	-3.08		A2 / 1	-3.43		A2 / 1	-2.98		A2 / 1	-3.45
	A2 / 2	-2.92		A2 / 2	-3.21		A2 / 2	-2.82		A2 / 2	-3.22
X+	A2 / 6	-2.69	X+	A2 / 6	-3.18	X+	A2 / 8	-2.59	X+	A2 / 8	-3.17
X-	A2 / 13	-2.69	X-	A2 / 13	-3.17	X-	A2 / 15	-2.59	X-	A2 / 15	-3.17
Y+	A2 / 22	-2.69	Y+	A2 / 22	-3.18	Y+	A2 / 29	-2.59	Y+	A2 / 29	-3.17
Y-	A2 / 24	-2.69	Y-	A2 / 24	-3.18	Y-	A2 / 31	-2.59	Y-	A2 / 31	-3.17
87	A1 / 1	-3.40	88	A1 / 1	-3.52	89	A1 / 1	-4.84	90	A1 / 1	-10.55
	A1 / 2	-3.17		A1 / 2	-3.28		A1 / 2	-4.65		A1 / 2	-10.26
	A2 / 1	-2.50		A2 / 1	-2.60		A2 / 1	-3.93		A2 / 1	-8.73
	A2 / 2	-2.30		A2 / 2	-2.39		A2 / 2	-3.77		A2 / 2	-8.47
X+	A2 / 6	-2.45	X+	A2 / 8	-2.52	X+	A2 / 8	-3.25	X+	A2 / 8	-7.10
X-	A2 / 13	-2.45	X-	A2 / 15	-2.52	X-	A2 / 15	-3.25	X-	A2 / 15	-7.10
Y+	A2 / 22	-2.45	Y+	A2 / 29	-2.52	Y+	A2 / 29	-3.25	Y+	A2 / 29	-7.10
Y-	A2 / 24	-2.45	Y-	A2 / 31	-2.52	Y-	A2 / 31	-3.25	Y-	A2 / 31	-7.10
91	A1 / 1	-11.11	92	A1 / 1	-8.35	93	A1 / 1	-5.75	94	A1 / 1	-9.75
	A1 / 2	-10.79		A1 / 2	-8.09		A1 / 2	-5.54		A1 / 2	-9.44
	A2 / 1	-9.18		A2 / 1	-6.87		A2 / 1	-4.67		A2 / 1	-8.00
	A2 / 2	-8.91		A2 / 2	-6.64		A2 / 2	-4.48		A2 / 2	-7.73
X+	A2 / 8	-7.47	X+	A2 / 8	-5.62	X+	A2 / 8	-3.88	X+	A2 / 8	-6.57
X-	A2 / 15	-7.47	X-	A2 / 15	-5.62	X-	A2 / 15	-3.88	X-	A2 / 15	-6.57
Y+	A2 / 29	-7.47	Y+	A2 / 29	-5.62	Y+	A2 / 29	-3.88	Y+	A2 / 29	-6.57
Y-	A2 / 31	-7.47	Y-	A2 / 31	-5.62	Y-	A2 / 31	-3.88	Y-	A2 / 31	-6.57
95	A1 / 1	-7.48	96	A1 / 1	-10.72	97	A1 / 1	-10.01	98	A1 / 1	-4.90
	A1 / 2	-7.21		A1 / 2	-10.41		A1 / 2	-9.69		A1 / 2	-4.67
	A2 / 1	-6.07		A2 / 1	-8.86		A2 / 1	-8.20		A2 / 1	-3.88
	A2 / 2	-5.83		A2 / 2	-8.59		A2 / 2	-7.92		A2 / 2	-3.68
X+	A2 / 8	-5.06	X+	A2 / 8	-7.21	X+	A2 / 8	-6.76	X+	A2 / 9	-3.34
X-	A2 / 15	-5.06	X-	A2 / 15	-7.21	X-	A2 / 15	-6.76	X-	A2 / 18	-3.34
Y+	A2 / 29	-5.06	Y+	A2 / 29	-7.21	Y+	A2 / 29	-6.76	Y+	A2 / 28	-3.34
Y-	A2 / 31	-5.06	Y-	A2 / 31	-7.21	Y-	A2 / 31	-6.76	Y-	A2 / 34	-3.34
99	A1 / 1	-4.08	100	A1 / 1	-8.00	101	A1 / 1	-9.31	102	A1 / 1	-6.41
	A1 / 2	-3.88		A1 / 2	-7.66		A1 / 2	-8.97		A1 / 2	-6.13
	A2 / 1	-3.22		A2 / 1	-6.37		A2 / 1	-7.54		A2 / 1	-5.10
	A2 / 2	-3.05		A2 / 2	-6.07		A2 / 2	-7.24		A2 / 2	-4.85
X+	A2 / 9	-2.78	X+	A2 / 9	-5.48	X+	A2 / 8	-6.32	X+	A2 / 9	-4.38
X-	A2 / 18	-2.78	X-	A2 / 18	-5.48	X-	A2 / 15	-6.32	X-	A2 / 18	-4.38
Y+	A2 / 28	-2.78	Y+	A2 / 28	-5.48	Y+	A2 / 29	-6.32	Y+	A2 / 28	-4.38
Y-	A2 / 34	-2.78	Y-	A2 / 34	-5.48	Y-	A2 / 31	-6.32	Y-	A2 / 34	-4.38
103	A1 / 1	-4.77	104	A1 / 1	-3.65	105	A1 / 1	-5.30	106	A1 / 1	-3.80
	A1 / 2	-4.50		A1 / 2	-3.41		A1 / 2	-5.01		A1 / 2	-3.55
	A2 / 1	-3.65		A2 / 1	-2.71		A2 / 1	-4.08		A2 / 1	-2.83
	A2 / 2	-3.41		A2 / 2	-2.50		A2 / 2	-3.82		A2 / 2	-2.61
X+	A2 / 9	-3.33	X+	A2 / 9	-2.60	X+	A2 / 9	-3.69	X+	A2 / 9	-2.70
X-	A2 / 18	-3.33	X-	A2 / 18	-2.61	X-	A2 / 18	-3.69	X-	A2 / 18	-2.70
Y+	A2 / 28	-3.33	Y+	A2 / 28	-2.61	Y+	A2 / 28	-3.69	Y+	A2 / 28	-2.70
Y-	A2 / 34	-3.33	Y-	A2 / 34	-2.61	Y-	A2 / 34	-3.69	Y-	A2 / 34	-2.70
107	A1 / 1	-6.21	108	A1 / 1	-4.28	109	A1 / 1	-6.98	110	A1 / 1	-3.50
	A1 / 2	-5.87		A1 / 2	-4.00		A1 / 2	-6.62		A1 / 2	-3.27

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	73 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	A2 / 1	-4.80		A2 / 1	-3.20		A2 / 1	-5.43		A2 / 1	-2.63
	A2 / 2	-4.52		A2 / 2	-2.96		A2 / 2	-5.12		A2 / 2	-2.43
X+	A2 / 9	-4.31	X+	A2 / 9	-3.03	X+	A2 / 9	-4.84	X+	A2 / 9	-2.47
X-	A2 / 18	-4.31	X-	A2 / 18	-3.03	X-	A2 / 18	-4.84	X-	A2 / 18	-2.47
Y+	A2 / 28	-4.31	Y+	A2 / 28	-3.03	Y+	A2 / 28	-4.84	Y+	A2 / 28	-2.47
Y-	A2 / 34	-4.31	Y-	A2 / 34	-3.03	Y-	A2 / 34	-4.84	Y-	A2 / 34	-2.47
111	A1 / 1	-1.92	112	A1 / 1	-2.10	113	A1 / 1	-1.26	114	A1 / 1	-1.35
	A1 / 2	-1.87		A1 / 2	-2.05		A1 / 2	-1.22		A1 / 2	-1.30
	A2 / 1	-1.59		A2 / 1	-1.75		A2 / 1	-1.01		A2 / 1	-1.06
	A2 / 2	-1.55		A2 / 2	-1.70		A2 / 2	-0.98		A2 / 2	-1.02
X+	A2 / 3	-1.30	X+	A2 / 3	-1.42	X+	A2 / 3	-0.87	X+	A2 / 3	-0.95
X-	A2 / 12	-1.30	X-	A2 / 12	-1.42	X-	A2 / 12	-0.87	X-	A2 / 12	-0.94
Y+	A2 / 19	-1.30	Y+	A2 / 19	-1.42	Y+	A2 / 19	-0.87	Y+	A2 / 19	-0.94
Y-	A2 / 25	-1.30	Y-	A2 / 25	-1.42	Y-	A2 / 25	-0.87	Y-	A2 / 25	-0.94
115	A1 / 1	-0.52	116	A1 / 1	-0.61	117	A1 / 1	-1.69	118	A1 / 1	-1.53
	A1 / 2	-0.48		A1 / 2	-0.56		A1 / 2	-1.62		A1 / 2	-1.47
	A2 / 1	-0.36		A2 / 1	-0.42		A2 / 1	-1.35		A2 / 1	-1.24
	A2 / 2	-0.32		A2 / 2	-0.38		A2 / 2	-1.29		A2 / 2	-1.19
X+	A2 / 6	-0.40	X+	A2 / 6	-0.45	X+	A2 / 8	-1.15	X+	A2 / 8	-1.04
X-	A2 / 13	-0.40	X-	A2 / 13	-0.45	X-	A2 / 15	-1.15	X-	A2 / 15	-1.04
Y+	A2 / 22	-0.40	Y+	A2 / 22	-0.45	Y+	A2 / 29	-1.15	Y+	A2 / 29	-1.04
Y-	A2 / 24	-0.40	Y-	A2 / 24	-0.45	Y-	A2 / 31	-1.15	Y-	A2 / 31	-1.04
119	A1 / 1	-2.05	120	A1 / 1	-1.44	121	A1 / 1	-2.29	122	A1 / 1	-2.34
	A1 / 2	-2.00		A1 / 2	-1.40		A1 / 2	-2.24		A1 / 2	-2.28
	A2 / 1	-1.69		A2 / 1	-1.17		A2 / 1	-1.90		A2 / 1	-1.94
	A2 / 2	-1.64		A2 / 2	-1.14		A2 / 2	-1.85		A2 / 2	-1.89
X+	A2 / 3	-1.40	X+	A2 / 3	-0.99	X+	A2 / 3	-1.55	X+	A2 / 3	-1.58
X-	A2 / 12	-1.40	X-	A2 / 12	-0.99	X-	A2 / 12	-1.55	X-	A2 / 12	-1.58
Y+	A2 / 19	-1.40	Y+	A2 / 19	-0.99	Y+	A2 / 19	-1.55	Y+	A2 / 19	-1.58
Y-	A2 / 25	-1.40	Y-	A2 / 25	-0.99	Y-	A2 / 25	-1.55	Y-	A2 / 25	-1.58
123	A1 / 1	-1.10	124	A1 / 1	-0.67	125	A1 / 1	-0.70	126	A1 / 1	-0.74
	A1 / 2	-1.04		A1 / 2	-0.63		A1 / 2	-0.64		A1 / 2	-0.68
	A2 / 1	-0.84		A2 / 1	-0.49		A2 / 1	-0.49		A2 / 1	-0.53
	A2 / 2	-0.79		A2 / 2	-0.46		A2 / 2	-0.44		A2 / 2	-0.47
X+	A2 / 6	-0.78	X+	A2 / 6	-0.49	X+	A2 / 6	-0.52	X+	A2 / 6	-0.54
X-	A2 / 13	-0.78	X-	A2 / 13	-0.49	X-	A2 / 13	-0.52	X-	A2 / 13	-0.54
Y+	A2 / 22	-0.78	Y+	A2 / 22	-0.49	Y+	A2 / 22	-0.52	Y+	A2 / 22	-0.54
Y-	A2 / 24	-0.78	Y-	A2 / 24	-0.49	Y-	A2 / 24	-0.52	Y-	A2 / 24	-0.54
127	A1 / 1	-0.78	128	A1 / 1	-2.41	129	A1 / 1	-2.38	130	A1 / 1	-2.42
	A1 / 2	-0.72		A1 / 2	-2.34		A1 / 2	-2.32		A1 / 2	-2.36
	A2 / 1	-0.56		A2 / 1	-2.00		A2 / 1	-1.97		A2 / 1	-2.01
	A2 / 2	-0.50		A2 / 2	-1.94		A2 / 2	-1.92		A2 / 2	-1.95
X+	A2 / 8	-0.57	X+	A2 / 8	-1.62	X+	A2 / 3	-1.60	X+	A2 / 8	-1.62
X-	A2 / 15	-0.57	X-	A2 / 15	-1.62	X-	A2 / 12	-1.60	X-	A2 / 15	-1.62
Y+	A2 / 29	-0.57	Y+	A2 / 29	-1.62	Y+	A2 / 19	-1.60	Y+	A2 / 29	-1.62
Y-	A2 / 31	-0.57	Y-	A2 / 31	-1.62	Y-	A2 / 25	-1.60	Y-	A2 / 31	-1.62
131	A1 / 1	-2.84	132	A1 / 1	-2.42	133	A1 / 1	-2.38	134	A1 / 1	-1.72
	A1 / 2	-2.77		A1 / 2	-2.36		A1 / 2	-2.31		A1 / 2	-1.66
	A2 / 1	-2.36		A2 / 1	-2.01		A2 / 1	-1.97		A2 / 1	-1.41
	A2 / 2	-2.30		A2 / 2	-1.96		A2 / 2	-1.91		A2 / 2	-1.36
X+	A2 / 8	-1.91	X+	A2 / 8	-1.63	X+	A2 / 8	-1.60	X+	A2 / 8	-1.16
X-	A2 / 15	-1.91	X-	A2 / 15	-1.63	X-	A2 / 15	-1.60	X-	A2 / 15	-1.16
Y+	A2 / 29	-1.91	Y+	A2 / 29	-1.63	Y+	A2 / 29	-1.60	Y+	A2 / 29	-1.16
Y-	A2 / 31	-1.91	Y-	A2 / 31	-1.63	Y-	A2 / 31	-1.60	Y-	A2 / 31	-1.16
135	A1 / 1	-0.81	136	A1 / 1	-0.82	137	A1 / 1	-0.84	138	A1 / 1	-1.14
	A1 / 2	-0.75		A1 / 2	-0.76		A1 / 2	-0.77		A1 / 2	-1.08
	A2 / 1	-0.58		A2 / 1	-0.60		A2 / 1	-0.61		A2 / 1	-0.89
	A2 / 2	-0.53		A2 / 2	-0.54		A2 / 2	-0.55		A2 / 2	-0.84
X+	A2 / 9	-0.58	X+	A2 / 9	-0.59	X+	A2 / 9	-0.60	X+	A2 / 9	-0.78
X-	A2 / 18	-0.58	X-	A2 / 18	-0.59	X-	A2 / 18	-0.60	X-	A2 / 18	-0.78
Y+	A2 / 28	-0.58	Y+	A2 / 28	-0.60	Y+	A2 / 28	-0.60	Y+	A2 / 28	-0.78
Y-	A2 / 34	-0.58	Y-	A2 / 34	-0.60	Y-	A2 / 34	-0.60	Y-	A2 / 34	-0.78
139	A1 / 1	-0.84	140	A1 / 1	-0.93						
	A1 / 2	-0.78		A1 / 2	-0.87						
	A2 / 1	-0.61		A2 / 1	-0.71						
	A2 / 2	-0.55		A2 / 2	-0.66						
X+	A2 / 9	-0.60	X+	A2 / 9	-0.65						
X-	A2 / 18	-0.60	X-	A2 / 18	-0.65						
Y+	A2 / 28	-0.60	Y+	A2 / 28	-0.65						
Y-	A2 / 34	-0.60	Y-	A2 / 34	-0.65						

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	74 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER												
IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	F'i Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
1	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	76.21	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	95.27	43.06		
2	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	77.61	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	97.01	43.06		
3	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	77.23	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	96.54	43.06		
4	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	76.53	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	95.66	43.06		
5	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.98	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.97	43.06		
6	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	77.40	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	96.75	43.06		
7	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.82	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.77	43.06		
8	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.57	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.46	43.06		
9	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.99	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.99	43.06		
10	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.27	43.06		
11	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.67	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.59	43.06		
12	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.27	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.08	43.06		
13	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.38	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.23	43.06		
14	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	74.08	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	92.60	43.06		
15	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.22	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.02	43.06		
16	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.22	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.02	43.06		
17	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	74.00	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	92.50	43.06		
18	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	74.49	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	93.11	43.06		
19	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	74.81	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	93.52	43.06		
20	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	74.49	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	93.11	43.06		
21	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	78.16	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	97.70	43.06		

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	75 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER												
IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	F _i Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
22	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	77.40	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	96.75	43.06		
23	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	77.40	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	96.75	43.06		
24	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	77.40	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	96.75	43.06		
25	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	77.40	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	96.75	43.06		
26	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	77.68	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	97.10	43.06		
27	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	77.68	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	97.10	43.06		
28	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.93	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.92	43.06		
29	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.57	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.46	43.06		
30	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.57	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.46	43.06		
31	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.57	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.46	43.06		
32	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.57	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.46	43.06		
33	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.57	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.46	43.06		
34	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.51	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.39	43.06		
35	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	73.46	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	91.83	43.06		
36	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	73.46	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	91.83	43.06		
37	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
38	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
39	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	73.35	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	91.69	43.06		
40	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	73.72	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	92.15	43.06		
41	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	73.23	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	91.53	43.06		
42	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	73.23	69.63		

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	76 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER												
IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	F _i Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	91.53	43.06		
43	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
44	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	73.23	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	91.53	43.06		
45	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
46	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
47	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
48	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
49	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
50	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
51	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	73.23	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	91.53	43.06		
52	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
53	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
54	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	73.03	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	91.29	43.06		
55	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
56	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	73.03	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	91.29	43.06		
57	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.22	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.02	43.06		
58	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	74.54	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	93.17	43.06		
59	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
60	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	74.47	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	93.09	43.06		
61	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
62	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	77 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER												
IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	F'i Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
63	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
64	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
65	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	74.47	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	93.09	43.06		
66	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	74.47	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	93.09	43.06		
67	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
68	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	73.23	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	91.53	43.06		
69	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	73.23	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	91.53	43.06		
70	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
71	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
72	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
73	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
74	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	73.73	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	92.16	43.06		
75	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	73.21	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	91.51	43.06		
76	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
77	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
78	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.73	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.91	43.06		
79	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.73	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.91	43.06		
80	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
81	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
82	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	74.47	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	93.09	43.06		
83	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	78 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER												
IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	F' Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
84	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	74.47	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	93.09	43.06		
85	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.41	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.51	43.06		
86	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	74.14	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	92.68	43.06		
87	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	72.73	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	90.91	43.06		
88	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	75.22	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	94.03	43.06		
89	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.66	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.57	43.06		
90	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.50	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.37	43.06		
91	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.73	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.67	43.06		
92	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.19	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	98.98	43.06		
93	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.66	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.57	43.06		
94	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.50	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.37	43.06		
95	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.19	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	98.98	43.06		
96	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.73	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.67	43.06		
97	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.19	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	98.98	43.06		
98	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.73	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.67	43.06		
99	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.34	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.18	43.06		
100	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.34	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.18	43.06		
101	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.19	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	98.98	43.06		
102	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.73	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.67	43.06		
103	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.34	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.18	43.06		
104	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.34	69.63		


DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY				PAG.
28/11/17	0	---	---				79 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER												
IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	F' Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.18	43.06		
105	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.34	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.18	43.06		
106	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.34	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.18	43.06		
107	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.34	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.18	43.06		
108	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.34	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.18	43.06		
109	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	78.96	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	98.70	43.06		
110	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.34	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.18	43.06		
111	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.19	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	98.98	43.06		
112	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.73	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.67	43.06		
113	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.34	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.18	43.06		
114	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.34	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.18	43.06		
115	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.34	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.18	43.06		
116	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.73	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.67	43.06		
117	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.34	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.18	43.06		
118	3.00	M1	1840	30.00	0.00	70.00	0.30	0.55	79.73	69.63		
		M2	1840	24.79	0.00	70.00	0.30	0.55	99.67	43.06		


COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE																					
Piast Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Igk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
1	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.54	0.57	0.39	1.41	1.39	1.00	1.61	1.58	0.60	1.00	1.00	1.00
	20.42	10.43	10.56	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.52	0.55	0.37	1.41	1.39	1.00	1.61	1.58	0.60	1.00	1.00	1.00
										0.49	0.54	0.35	1.47	1.42	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00
										0.47	0.52	0.33	1.47	1.42	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00
										0.56	0.60	0.42	1.47	1.42	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00
									0.55	0.59	0.42	1.47	1.42	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00	
																					A2/13
									0.68	0.71	0.56	1.47	1.42	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00	
																					A2/22
									0.40	0.45	0.27	1.47	1.42	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00	
																					A2/24
2	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.54	0.57	0.39	1.43	1.40	1.00	1.61	1.58	0.60	1.00	1.00	1.00
	20.42	10.43	10.56	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.52	0.55	0.37	1.43	1.40	1.00	1.61	1.58	0.60	1.00	1.00	1.00
										0.49	0.54	0.35	1.48	1.43	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00
										0.47	0.52	0.33	1.48	1.43	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00
										0.56	0.60	0.42	1.48	1.43	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00
									0.55	0.59	0.42	1.48	1.43	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00	
																					A2/13
									0.68	0.71	0.56	1.48	1.43	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00	
																					A2/22
									0.40	0.45	0.27	1.48	1.43	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00	
																					A2/24
3	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.54	0.57	0.39	1.42	1.40	1.00	1.61	1.58	0.60	1.00	1.00	1.00
	20.42	10.43	10.56	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.52	0.55	0.37	1.42	1.40	1.00	1.61	1.58	0.60	1.00	1.00	1.00
										0.49	0.54	0.35	1.48	1.43	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00
										0.47	0.52	0.33	1.48	1.43	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	80 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE																					
Piastr. Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilgk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psiq	Psig
Y+ A2/19 1.00 0.68 0.71 0.56 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y- A2/25 1.00 0.40 0.45 0.27 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
46 30.14 18.40 22.40 1.00 1.00 1.00 A1/1 1.00 0.54 0.57 0.39 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A1/2 1.00 0.52 0.55 0.37 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
20.42 10.43 10.56 1.00 1.00 1.00 A2/1 1.00 0.49 0.54 0.35 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A2/2 1.00 0.47 0.52 0.33 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X+ A2/6 1.00 0.56 0.60 0.42 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X- A2/13 1.00 0.55 0.59 0.42 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y+ A2/22 1.00 0.68 0.71 0.56 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y- A2/24 1.00 0.40 0.45 0.27 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
47 30.14 18.40 22.40 1.00 1.00 1.00 A1/1 1.00 0.54 0.57 0.39 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A1/2 1.00 0.52 0.55 0.37 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
20.42 10.43 10.56 1.00 1.00 1.00 A2/1 1.00 0.49 0.54 0.35 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A2/2 1.00 0.47 0.52 0.33 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X+ A2/6 1.00 0.56 0.60 0.42 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X- A2/13 1.00 0.55 0.59 0.42 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y+ A2/22 1.00 0.68 0.71 0.56 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y- A2/24 1.00 0.40 0.45 0.27 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
48 30.14 18.40 22.40 1.00 1.00 1.00 A1/1 1.00 0.54 0.57 0.39 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A1/2 1.00 0.52 0.55 0.37 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
20.42 10.43 10.56 1.00 1.00 1.00 A2/1 1.00 0.49 0.54 0.35 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A2/2 1.00 0.47 0.52 0.33 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X+ A2/3 1.00 0.56 0.60 0.42 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X- A2/12 1.00 0.55 0.59 0.42 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y+ A2/19 1.00 0.68 0.71 0.56 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y- A2/25 1.00 0.40 0.45 0.27 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
49 30.14 18.40 22.40 1.00 1.00 1.00 A1/1 1.00 0.54 0.57 0.39 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A1/2 1.00 0.52 0.55 0.37 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
20.42 10.43 10.56 1.00 1.00 1.00 A2/1 1.00 0.49 0.54 0.35 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A2/2 1.00 0.47 0.52 0.33 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X+ A2/3 1.00 0.56 0.60 0.42 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X- A2/12 1.00 0.55 0.59 0.42 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y+ A2/19 1.00 0.68 0.71 0.56 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y- A2/25 1.00 0.40 0.45 0.27 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
50 30.14 18.40 22.40 1.00 1.00 1.00 A1/1 1.00 0.54 0.57 0.39 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A1/2 1.00 0.52 0.55 0.37 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
20.42 10.43 10.56 1.00 1.00 1.00 A2/1 1.00 0.49 0.54 0.35 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A2/2 1.00 0.47 0.52 0.33 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X+ A2/3 1.00 0.56 0.60 0.42 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X- A2/12 1.00 0.55 0.59 0.42 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y+ A2/19 1.00 0.68 0.71 0.56 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y- A2/25 1.00 0.40 0.45 0.27 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
51 30.14 18.40 22.40 1.00 1.00 1.00 A1/1 1.00 0.54 0.57 0.39 1.39 1.37 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A1/2 1.00 0.52 0.55 0.37 1.39 1.37 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
20.42 10.43 10.56 1.00 1.00 1.00 A2/1 1.00 0.49 0.54 0.35 1.44 1.40 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A2/2 1.00 0.47 0.52 0.33 1.44 1.40 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X+ A2/8 1.00 0.48 0.53 0.34 1.44 1.40 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X- A2/15 1.00 0.47 0.52 0.34 1.44 1.40 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y+ A2/29 1.00 0.67 0.71 0.56 1.44 1.40 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y- A2/31 1.00 0.39 0.45 0.27 1.44 1.40 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
52 30.14 18.40 22.40 1.00 1.00 1.00 A1/1 1.00 0.54 0.57 0.39 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A1/2 1.00 0.52 0.55 0.37 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
20.42 10.43 10.56 1.00 1.00 1.00 A2/1 1.00 0.49 0.54 0.35 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A2/2 1.00 0.47 0.52 0.33 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X+ A2/8 1.00 0.48 0.53 0.34 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X- A2/15 1.00 0.47 0.52 0.34 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y+ A2/29 1.00 0.67 0.71 0.56 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y- A2/31 1.00 0.39 0.45 0.27 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
53 30.14 18.40 22.40 1.00 1.00 1.00 A1/1 1.00 0.54 0.57 0.39 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A1/2 1.00 0.52 0.55 0.37 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
20.42 10.43 10.56 1.00 1.00 1.00 A2/1 1.00 0.49 0.54 0.35 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A2/2 1.00 0.47 0.52 0.33 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X+ A2/6 1.00 0.56 0.60 0.42 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X- A2/13 1.00 0.55 0.59 0.42 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y+ A2/22 1.00 0.68 0.71 0.56 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y- A2/24 1.00 0.40 0.45 0.27 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
54 30.14 18.40 22.40 1.00 1.00 1.00 A1/1 1.00 0.54 0.57 0.39 1.39 1.37 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A1/2 1.00 0.52 0.55 0.37 1.39 1.37 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
20.42 10.43 10.56 1.00 1.00 1.00 A2/1 1.00 0.49 0.54 0.35 1.44 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A2/2 1.00 0.47 0.52 0.33 1.44 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X+ A2/6 1.00 0.56 0.60 0.42 1.44 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X- A2/13 1.00 0.55 0.59 0.42 1.44 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y+ A2/22 1.00 0.68 0.71 0.56 1.44 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y- A2/24 1.00 0.40 0.45 0.27 1.44 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
55 30.14 18.40 22.40 1.00 1.00 1.00 A1/1 1.00 0.54 0.57 0.39 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A1/2 1.00 0.52 0.55 0.37 1.38 1.36 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
20.42 10.43 10.56 1.00 1.00 1.00 A2/1 1.00 0.49 0.54 0.35 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A2/2 1.00 0.47 0.52 0.33 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X+ A2/6 1.00 0.56 0.60 0.42 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
X- A2/13 1.00 0.55 0.59 0.42 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y+ A2/22 1.00 0.68 0.71 0.56 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
Y- A2/24 1.00 0.40 0.45 0.27 1.43 1.39 1.00 1.51 1.46 0.60 1.00 1.00 1.00																					
56 30.14 18.40 22.40 1.00 1.00 1.00 A1/1 1.00 0.54 0.57 0.39 1.39 1.37 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					
A1/2 1.00 0.52 0.55 0.37 1.39 1.37 1.00 1.61 1.58 0.60 1.00 1.00 1.00																					

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	85 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE																																											
Piastr Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Igk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento																								
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig																						
67	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00	1.00	1.00	A1/1	1.00	0.54	0.57	0.39	1.38	1.36	1.00	1.61	1.58	0.60	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00																			
	20.42	10.43	10.56		1.00	1.00	1.00	A1/2	1.00	0.52	0.55	0.37	1.38	1.36	1.00	1.61	1.58	0.60	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00																			
								A2/1	1.00	0.49	0.54	0.35	1.43	1.39	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00																			
								A2/2	1.00	0.47	0.52	0.33	1.43	1.39	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00																			
								X+	A2/8	1.00	0.48	0.53	0.34	1.43	1.39	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00																		
								X-	A2/15	1.00	0.47	0.52	0.34	1.43	1.39	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00																		
								Y+	A2/29	1.00	0.67	0.71	0.56	1.43	1.39	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00																		
								Y-	A2/31	1.00	0.39	0.45	0.27	1.43	1.39	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00																		

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	87 di 148

COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE																																				
Piastr Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Igi Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento																	
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psq	Psig															
88	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00	1.00	1.00	A1/1	1.00	0.54	0.57	0.39	1.41	1.38	1.00	1.61	1.58	0.60	1.00	1.00	1.00															
								A1/2	1.00	0.52	0.55	0.37	1.41	1.38	1.00	1.61	1.58	0.60	1.00	1.00	1.00															
								A2/1	1.00	0.49	0.54	0.35	1.46	1.41	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00															
	20.42	10.43	10.56						A2/2	1.00	0.47	0.52	0.33	1.46	1.41	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00														
									X+	A2/9	1.00	0.48	0.53	0.34	1.46	1.41	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00													
									X-	A2/18	1.00	0.47	0.52	0.34	1.46	1.41	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00													
	Y+	A2/28	1.00	0.67	0.71	0.56	1.46	1.41	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00																	
																				Y-	A2/34	1.00	0.39	0.45	0.27	1.46	1.41	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00		
																																			89	30.14
90	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00	1.00	1.00	A1/1	1.00	0.54	0.57	0.39	1.44	1.42	1.00	1.61	1.58	0.60	1.00																	
								91	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00	1.00	1.00	A1/1	1.00	0.54	0.57	0.39	1.44	1.42	1.00	1.61	1.58	0.60	1.00	1.00	1.00							
																92	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00	1.00	1.00	A1/1	1.00	0.54	0.57	0.39	1.44	1.42	1.00	1.61	1.58	0.60		1.00
	93	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00	1.00																	1.00	A1/1	1.00	0.54	0.57	0.39	1.44	1.42	1.00	1.61	1.58		0.60
									94	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00	1.00										1.00	A1/1	1.00	0.54	0.57	0.39	1.44	1.42	1.00	1.61		1.58
																	95	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00	1.00			1.00	A1/1	1.00	0.54	0.57	0.39	1.44	1.42	1.00		1.61
		96	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00																	1.00			1.00	A1/1	1.00	0.54	0.57	0.39	1.44	1.42		1.00
										97	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00										1.00			1.00	A1/1	1.00	0.54	0.57	0.39	1.44		1.42
																		98	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00			1.00			1.00	A1/1	1.00	0.54	0.57	0.39	1.44	1.42


DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	89 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE																																						
Piastr Nro	Brinch Hansen			IcIte Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ikg Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento																			
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig																	
109	30.14	18.40	22.40	1.00	1.00	1.00	1.00	A1/1	1.00	0.54	0.57	0.39	1.44	1.41	1.00	1.61	1.58	0.60	1.00	1.00	1.00																	
																						A1/2	1.00	0.52	0.55	0.37	1.44	1.42	1.00	1.61	1.58	0.60	1.00	1.00	1.00			
																						A2/1	1.00	0.49	0.54	0.35	1.49	1.45	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00			
	20.42	10.43	10.56						A2/2	1.00	0.47	0.52	0.33	1.49	1.45	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00	1.00															
																								X+	A2/8	1.00	0.48	0.53	0.34	1.49	1.45	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00
																								X-	A2/15	1.00	0.47	0.52	0.34	1.49	1.45	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00
																								Y+	A2/29	1.00	0.67	0.71	0.56	1.49	1.45	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00
Y-	A2/31	1.00	0.39	0.45	0.27	1.49	1.45	1.00	1.51	1.46	0.60	1.00	1.00	1.00																								


CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr	Nodo3d	Comb	Bx'	By'	GamEf	QLimV	GamEf	QLimV	N	Coeff.	Minimo	N/Ar	QLim/Ar	Status

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	91 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


N.ro	N.ro	N.ro	m	m	kg/mc	(t)	kg/mc	(t)	(t)	Sicur.	CoeSic	kg/cmq	kg/cmq	Verifica
1	1	A1 / 1	0.65	0.65	1840	54.8								
		A1 / 2	0.65	0.65	1840	53.3								
		A2 / 1	0.65	0.65	1840	15.4								
		A2 / 2	0.65	0.65	1840	14.9								
		X+ A2 / 6	0.65	0.65	1840	17.2								
		X- A2 / 13	0.65	0.65	1840	17.1								
		Y+ A2 / 22	0.65	0.65	1840	20.4								
		Y- A2 / 24	0.65	0.65	1840	13.0								
2	2	A1 / 1	0.53	0.53	1840	36.6								
		A1 / 2	0.53	0.53	1840	35.6								
		A2 / 1	0.53	0.53	1840	10.3								
		A2 / 2	0.53	0.53	1840	10.0								
		X+ A2 / 6	0.53	0.53	1840	11.5								
		X- A2 / 13	0.53	0.53	1840	11.4								
		Y+ A2 / 22	0.53	0.53	1840	13.6								
		Y- A2 / 24	0.53	0.53	1840	8.7								
3	3	A1 / 1	0.56	0.56	1840	41.1								
		A1 / 2	0.56	0.56	1840	40.0								
		A2 / 1	0.56	0.56	1840	11.6								
		A2 / 2	0.56	0.56	1840	11.2								
		X+ A2 / 3	0.56	0.56	1840	12.9								
		X- A2 / 12	0.56	0.56	1840	12.8								
		Y+ A2 / 19	0.56	0.56	1840	15.3								
		Y- A2 / 25	0.56	0.56	1840	9.8								
4	6	A1 / 1	0.62	0.62	1840	50.3								
		A1 / 2	0.62	0.62	1840	48.9								
		A2 / 1	0.62	0.62	1840	14.1								
		A2 / 2	0.62	0.62	1840	13.7								
		X+ A2 / 8	0.62	0.62	1840	13.9								
		X- A2 / 15	0.62	0.62	1840	13.7								
		Y+ A2 / 29	0.62	0.62	1840	18.7								
		Y- A2 / 31	0.62	0.62	1840	11.9								
5	7	A1 / 1	0.67	0.67	1840	58.3								
		A1 / 2	0.67	0.67	1840	56.7								
		A2 / 1	0.67	0.67	1840	16.4								
		A2 / 2	0.67	0.67	1840	15.8								
		X+ A2 / 9	0.67	0.67	1840	16.1								
		X- A2 / 18	0.67	0.67	1840	15.9								
		Y+ A2 / 28	0.67	0.67	1840	21.7								
		Y- A2 / 34	0.67	0.67	1840	13.8								
6	11	A1 / 1	0.55	0.55	1840	39.0								
		A1 / 2	0.55	0.55	1840	37.9								
		A2 / 1	0.55	0.55	1840	11.0								
		A2 / 2	0.55	0.55	1840	10.6								
		X+ A2 / 9	0.55	0.55	1840	10.8								
		X- A2 / 18	0.55	0.55	1840	10.7								
		Y+ A2 / 28	0.55	0.55	1840	14.5								
		Y- A2 / 34	0.55	0.55	1840	9.2								
7	13	A1 / 1	0.69	0.69	1840	60.7								
		A1 / 2	0.69	0.69	1840	59.0								
		A2 / 1	0.69	0.69	1840	17.0								
		A2 / 2	0.69	0.69	1840	16.5								
		X+ A2 / 3	0.69	0.69	1840	19.1								
		X- A2 / 12	0.69	0.69	1840	18.9								
		Y+ A2 / 19	0.69	0.69	1840	22.6								
		Y- A2 / 25	0.69	0.69	1840	14.4								
8	15	A1 / 1	0.71	0.71	1840	64.7								
		A1 / 2	0.71	0.71	1840	62.9								
		A2 / 1	0.71	0.71	1840	18.2								
		A2 / 2	0.71	0.71	1840	17.6								
		X+ A2 / 8	0.71	0.71	1840	17.8								
		X- A2 / 15	0.71	0.71	1840	17.7								
		Y+ A2 / 29	0.71	0.71	1840	24.1								
		Y- A2 / 31	0.71	0.71	1840	15.3								
9	31	A1 / 1	0.34	0.34	1840	14.8								
		A1 / 2	0.34	0.34	1840	14.4								
		A2 / 1	0.34	0.34	1840	4.2								
		A2 / 2	0.34	0.34	1840	4.0								
		X+ A2 / 6	0.34	0.34	1840	4.7								
		X- A2 / 13	0.34	0.34	1840	4.6								
		Y+ A2 / 22	0.34	0.34	1840	5.5								
		Y- A2 / 24	0.34	0.34	1840	3.5								
10	32	A1 / 1	0.38	0.38	1840	19.1								
		A1 / 2	0.38	0.38	1840	18.6								

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY			PAG.
28/11/17	0	---	---			92 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A2 / 1	0.38	0.38	1840	5.4								
		A2 / 2	0.38	0.38	1840	5.2								
		X+ A2 / 3	0.38	0.38	1840	6.0								
		X- A2 / 12	0.38	0.38	1840	6.0								
		Y+ A2 / 19	0.38	0.38	1840	7.1								
		Y- A2 / 25	0.38	0.38	1840	4.5								
11	33	A1 / 1	0.36	0.36	1840	17.1								
		A1 / 2	0.36	0.36	1840	16.6								
		A2 / 1	0.36	0.36	1840	4.8								
		A2 / 2	0.36	0.36	1840	4.6								
		X+ A2 / 8	0.36	0.36	1840	4.7								
		X- A2 / 15	0.36	0.36	1840	4.7								
		Y+ A2 / 29	0.36	0.36	1840	6.4								
		Y- A2 / 31	0.36	0.36	1840	4.1								
12	34	A1 / 1	0.39	0.39	1840	20.3								
		A1 / 2	0.39	0.39	1840	19.7								
		A2 / 1	0.39	0.39	1840	5.7								
		A2 / 2	0.39	0.39	1840	5.5								
		X+ A2 / 9	0.39	0.39	1840	5.6								
		X- A2 / 18	0.39	0.39	1840	5.6								
		Y+ A2 / 28	0.39	0.39	1840	7.6								
		Y- A2 / 34	0.39	0.39	1840	4.8								
13	35	A1 / 1	0.72	0.72	1840	67.6								
		A1 / 2	0.72	0.72	1840	65.8								
		A2 / 1	0.72	0.72	1840	19.0								
		A2 / 2	0.72	0.72	1840	18.4								
		X+ A2 / 3	0.72	0.72	1840	21.3								
		X- A2 / 12	0.72	0.72	1840	21.1								
		Y+ A2 / 19	0.72	0.72	1840	25.2								
		Y- A2 / 25	0.72	0.72	1840	16.0								
14	36	A1 / 1	0.84	0.84	1840	91.3								
		A1 / 2	0.84	0.84	1840	88.8								
		A2 / 1	0.84	0.84	1840	25.6								
		A2 / 2	0.84	0.84	1840	24.8								
		X+ A2 / 3	0.84	0.84	1840	28.7								
		X- A2 / 12	0.84	0.84	1840	28.5								
		Y+ A2 / 19	0.84	0.84	1840	34.0								
		Y- A2 / 25	0.84	0.84	1840	21.6								
15	37	A1 / 1	0.74	0.74	1840	70.4								
		A1 / 2	0.74	0.74	1840	68.5								
		A2 / 1	0.74	0.74	1840	19.8								
		A2 / 2	0.74	0.74	1840	19.1								
		X+ A2 / 3	0.74	0.74	1840	22.1								
		X- A2 / 12	0.74	0.74	1840	22.0								
		Y+ A2 / 19	0.74	0.74	1840	26.2								
		Y- A2 / 25	0.74	0.74	1840	16.7								
16	38	A1 / 1	0.74	0.74	1840	70.4								
		A1 / 2	0.74	0.74	1840	68.5								
		A2 / 1	0.74	0.74	1840	19.8								
		A2 / 2	0.74	0.74	1840	19.1								
		X+ A2 / 6	0.74	0.74	1840	22.1								
		X- A2 / 13	0.74	0.74	1840	22.0								
		Y+ A2 / 22	0.74	0.74	1840	26.2								
		Y- A2 / 24	0.74	0.74	1840	16.7								
17	39	A1 / 1	0.85	0.85	1840	92.9								
		A1 / 2	0.85	0.85	1840	90.3								
		A2 / 1	0.85	0.85	1840	26.0								
		A2 / 2	0.85	0.85	1840	25.2								
		X+ A2 / 8	0.85	0.85	1840	25.6								
		X- A2 / 15	0.85	0.85	1840	25.3								
		Y+ A2 / 29	0.85	0.85	1840	34.5								
		Y- A2 / 31	0.85	0.85	1840	21.9								
18	40	A1 / 1	0.80	0.80	1840	83.5								
		A1 / 2	0.80	0.80	1840	81.1								
		A2 / 1	0.80	0.80	1840	23.4								
		A2 / 2	0.80	0.80	1840	22.6								
		X+ A2 / 8	0.80	0.80	1840	23.0								
		X- A2 / 15	0.80	0.80	1840	22.8								
		Y+ A2 / 29	0.80	0.80	1840	31.1								
		Y- A2 / 31	0.80	0.80	1840	19.7								

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	93 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER															
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI						
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica	
19	41	A1 / 1	0.78	0.78	1840	77.5									
		A1 / 2	0.78	0.78	1840	75.3									
		A2 / 1	0.78	0.78	1840	21.7									
		A2 / 2	0.78	0.78	1840	21.0									
		X+ A2 / 8	0.78	0.78	1840	21.3									
		X- A2 / 15	0.78	0.78	1840	21.1									
		Y+ A2 / 29	0.78	0.78	1840	28.8									
		Y- A2 / 31	0.78	0.78	1840	18.3									
20	42	A1 / 1	0.80	0.80	1840	83.5									
		A1 / 2	0.80	0.80	1840	81.1									
		A2 / 1	0.80	0.80	1840	23.4									
		A2 / 2	0.80	0.80	1840	22.6									
		X+ A2 / 9	0.80	0.80	1840	23.0									
		X- A2 / 18	0.80	0.80	1840	22.8									
		Y+ A2 / 28	0.80	0.80	1840	31.1									
		Y- A2 / 34	0.80	0.80	1840	19.7									
21	43	A1 / 1	0.48	0.48	1840	30.6									
		A1 / 2	0.48	0.48	1840	29.7									
		A2 / 1	0.48	0.48	1840	8.6									
		A2 / 2	0.48	0.48	1840	8.3									
		X+ A2 / 6	0.48	0.48	1840	9.6									
		X- A2 / 13	0.48	0.48	1840	9.5									
		Y+ A2 / 22	0.48	0.48	1840	11.4									
		Y- A2 / 24	0.48	0.48	1840	7.3									
22	44	A1 / 1	0.55	0.55	1840	39.0									
		A1 / 2	0.55	0.55	1840	37.9									
		A2 / 1	0.55	0.55	1840	11.0									
		A2 / 2	0.55	0.55	1840	10.6									
		X+ A2 / 6	0.55	0.55	1840	12.3									
		X- A2 / 13	0.55	0.55	1840	12.2									
		Y+ A2 / 22	0.55	0.55	1840	14.5									
		Y- A2 / 24	0.55	0.55	1840	9.3									
23	45	A1 / 1	0.55	0.55	1840	39.0									
		A1 / 2	0.55	0.55	1840	37.9									
		A2 / 1	0.55	0.55	1840	11.0									
		A2 / 2	0.55	0.55	1840	10.6									
		X+ A2 / 6	0.55	0.55	1840	12.3									
		X- A2 / 13	0.55	0.55	1840	12.2									
		Y+ A2 / 22	0.55	0.55	1840	14.5									
		Y- A2 / 24	0.55	0.55	1840	9.3									
24	46	A1 / 1	0.55	0.55	1840	39.0									
		A1 / 2	0.55	0.55	1840	37.9									
		A2 / 1	0.55	0.55	1840	11.0									
		A2 / 2	0.55	0.55	1840	10.6									
		X+ A2 / 6	0.55	0.55	1840	12.3									
		X- A2 / 13	0.55	0.55	1840	12.2									
		Y+ A2 / 22	0.55	0.55	1840	14.5									
		Y- A2 / 24	0.55	0.55	1840	9.3									
25	47	A1 / 1	0.55	0.55	1840	39.0									
		A1 / 2	0.55	0.55	1840	37.9									
		A2 / 1	0.55	0.55	1840	11.0									
		A2 / 2	0.55	0.55	1840	10.6									
		X+ A2 / 9	0.55	0.55	1840	10.8									
		X- A2 / 18	0.55	0.55	1840	10.7									
		Y+ A2 / 28	0.55	0.55	1840	14.5									
		Y- A2 / 34	0.55	0.55	1840	9.2									
26	48	A1 / 1	0.53	0.53	1840	35.8									
		A1 / 2	0.53	0.53	1840	34.8									
		A2 / 1	0.53	0.53	1840	10.1									
		A2 / 2	0.53	0.53	1840	9.7									
		X+ A2 / 9	0.53	0.53	1840	9.9									
		X- A2 / 18	0.53	0.53	1840	9.8									
		Y+ A2 / 28	0.53	0.53	1840	13.3									
		Y- A2 / 34	0.53	0.53	1840	8.5									
27	49	A1 / 1	0.53	0.53	1840	35.8									
		A1 / 2	0.53	0.53	1840	34.8									
		A2 / 1	0.53	0.53	1840	10.1									
		A2 / 2	0.53	0.53	1840	9.7									
		X+ A2 / 9	0.53	0.53	1840	9.9									
		X- A2 / 18	0.53	0.53	1840	9.8									
		Y+ A2 / 28	0.53	0.53	1840	13.3									
		Y- A2 / 34	0.53	0.53	1840	8.5									

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY			PAG.
28/11/17	0	---	---			94 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER															
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI						
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica	
		Y-	A2 / 34	0.53	0.53	1840	8.5								
28	50		A1 / 1	0.68	0.68	1840	58.9								
			A1 / 2	0.68	0.68	1840	57.3								
			A2 / 1	0.68	0.68	1840	16.6								
			A2 / 2	0.68	0.68	1840	16.0								
		X+	A2 / 3	0.68	0.68	1840	18.5								
		X-	A2 / 12	0.68	0.68	1840	18.4								
		Y+	A2 / 19	0.68	0.68	1840	22.0								
		Y-	A2 / 25	0.68	0.68	1840	14.0								
29	51		A1 / 1	0.71	0.71	1840	64.7								
			A1 / 2	0.71	0.71	1840	62.9								
			A2 / 1	0.71	0.71	1840	18.2								
			A2 / 2	0.71	0.71	1840	17.6								
		X+	A2 / 3	0.71	0.71	1840	20.3								
		X-	A2 / 12	0.71	0.71	1840	20.2								
		Y+	A2 / 19	0.71	0.71	1840	24.1								
		Y-	A2 / 25	0.71	0.71	1840	15.3								
30	52		A1 / 1	0.71	0.71	1840	64.7								
			A1 / 2	0.71	0.71	1840	62.9								
			A2 / 1	0.71	0.71	1840	18.2								
			A2 / 2	0.71	0.71	1840	17.6								
		X+	A2 / 3	0.71	0.71	1840	20.3								
		X-	A2 / 12	0.71	0.71	1840	20.2								
		Y+	A2 / 19	0.71	0.71	1840	24.1								
		Y-	A2 / 25	0.71	0.71	1840	15.3								
31	53		A1 / 1	0.71	0.71	1840	64.7								
			A1 / 2	0.71	0.71	1840	62.9								
			A2 / 1	0.71	0.71	1840	18.2								
			A2 / 2	0.71	0.71	1840	17.6								
		X+	A2 / 3	0.71	0.71	1840	20.3								
		X-	A2 / 12	0.71	0.71	1840	20.2								
		Y+	A2 / 19	0.71	0.71	1840	24.1								
		Y-	A2 / 25	0.71	0.71	1840	15.3								
32	54		A1 / 1	0.71	0.71	1840	64.7								
			A1 / 2	0.71	0.71	1840	62.9								
			A2 / 1	0.71	0.71	1840	18.2								
			A2 / 2	0.71	0.71	1840	17.6								
		X+	A2 / 8	0.71	0.71	1840	17.8								
		X-	A2 / 15	0.71	0.71	1840	17.7								
		Y+	A2 / 29	0.71	0.71	1840	24.1								
		Y-	A2 / 31	0.71	0.71	1840	15.3								
33	55		A1 / 1	0.71	0.71	1840	64.7								
			A1 / 2	0.71	0.71	1840	62.9								
			A2 / 1	0.71	0.71	1840	18.2								
			A2 / 2	0.71	0.71	1840	17.6								
		X+	A2 / 8	0.71	0.71	1840	17.8								
		X-	A2 / 15	0.71	0.71	1840	17.7								
		Y+	A2 / 29	0.71	0.71	1840	24.1								
		Y-	A2 / 31	0.71	0.71	1840	15.3								
34	56		A1 / 1	0.71	0.71	1840	65.6								
			A1 / 2	0.71	0.71	1840	63.8								
			A2 / 1	0.71	0.71	1840	18.4								
			A2 / 2	0.71	0.71	1840	17.8								
		X+	A2 / 8	0.71	0.71	1840	18.1								
		X-	A2 / 15	0.71	0.71	1840	17.9								
		Y+	A2 / 29	0.71	0.71	1840	24.4								
		Y-	A2 / 31	0.71	0.71	1840	15.5								
35	57		A1 / 1	0.90	0.90	1840	104.0								
			A1 / 2	0.90	0.90	1840	101.1								
			A2 / 1	0.90	0.90	1840	29.2								
			A2 / 2	0.90	0.90	1840	28.2								
		X+	A2 / 3	0.90	0.90	1840	32.6								
		X-	A2 / 12	0.90	0.90	1840	32.4								
		Y+	A2 / 19	0.90	0.90	1840	38.7								
		Y-	A2 / 25	0.90	0.90	1840	24.6								
36	58		A1 / 1	0.90	0.90	1840	104.0								
			A1 / 2	0.90	0.90	1840	101.1								
			A2 / 1	0.90	0.90	1840	29.2								
			A2 / 2	0.90	0.90	1840	28.2								
		X+	A2 / 3	0.90	0.90	1840	32.6								

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	95 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER															
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI						
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica	
		X-	A2 / 12	0.90	0.90	1840	32.4								
		Y+	A2 / 19	0.90	0.90	1840	38.7								
		Y-	A2 / 25	0.90	0.90	1840	24.6								
37	59		A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2								
			A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6								
			A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9								
			A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7								
		X+	A2 / 3	1.00	1.00	1840	40.2								
		X-	A2 / 12	1.00	1.00	1840	39.9								
		Y+	A2 / 19	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y-	A2 / 25	1.00	1.00	1840	30.3								
38	60		A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2								
			A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6								
			A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9								
			A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7								
		X+	A2 / 3	1.00	1.00	1840	40.2								
		X-	A2 / 12	1.00	1.00	1840	39.9								
		Y+	A2 / 19	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y-	A2 / 25	1.00	1.00	1840	30.3								
39	61		A1 / 1	0.91	0.91	1840	106.4								
			A1 / 2	0.91	0.91	1840	103.4								
			A2 / 1	0.91	0.91	1840	29.8								
			A2 / 2	0.91	0.91	1840	28.8								
		X+	A2 / 3	0.91	0.91	1840	33.4								
		X-	A2 / 12	0.91	0.91	1840	33.1								
		Y+	A2 / 19	0.91	0.91	1840	39.6								
		Y-	A2 / 25	0.91	0.91	1840	25.2								
40	62		A1 / 1	0.88	0.88	1840	98.6								
			A1 / 2	0.88	0.88	1840	95.8								
			A2 / 1	0.88	0.88	1840	27.6								
			A2 / 2	0.88	0.88	1840	26.7								
		X+	A2 / 3	0.88	0.88	1840	30.9								
		X-	A2 / 12	0.88	0.88	1840	30.7								
		Y+	A2 / 19	0.88	0.88	1840	36.7								
		Y-	A2 / 25	0.88	0.88	1840	23.3								
41	63		A1 / 1	0.92	0.92	1840	109.2								
			A1 / 2	0.92	0.92	1840	106.1								
			A2 / 1	0.92	0.92	1840	30.6								
			A2 / 2	0.92	0.92	1840	29.6								
		X+	A2 / 3	0.92	0.92	1840	34.3								
		X-	A2 / 12	0.92	0.92	1840	34.0								
		Y+	A2 / 19	0.92	0.92	1840	40.7								
		Y-	A2 / 25	0.92	0.92	1840	25.8								
42	64		A1 / 1	0.92	0.92	1840	109.2								
			A1 / 2	0.92	0.92	1840	106.1								
			A2 / 1	0.92	0.92	1840	30.6								
			A2 / 2	0.92	0.92	1840	29.6								
		X+	A2 / 3	0.92	0.92	1840	34.3								
		X-	A2 / 12	0.92	0.92	1840	34.0								
		Y+	A2 / 19	0.92	0.92	1840	40.7								
		Y-	A2 / 25	0.92	0.92	1840	25.8								
43	65		A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2								
			A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6								
			A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9								
			A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7								
		X+	A2 / 3	1.00	1.00	1840	40.2								
		X-	A2 / 12	1.00	1.00	1840	39.9								
		Y+	A2 / 19	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y-	A2 / 25	1.00	1.00	1840	30.3								
44	66		A1 / 1	0.92	0.92	1840	109.2								
			A1 / 2	0.92	0.92	1840	106.1								
			A2 / 1	0.92	0.92	1840	30.6								
			A2 / 2	0.92	0.92	1840	29.6								
		X+	A2 / 3	0.92	0.92	1840	34.3								
		X-	A2 / 12	0.92	0.92	1840	34.0								
		Y+	A2 / 19	0.92	0.92	1840	40.7								
		Y-	A2 / 25	0.92	0.92	1840	25.8								
45	67		A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2								
			A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6								
			A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9								

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	96 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7								
		X+ A2 / 3	1.00	1.00	1840	40.2								
		X- A2 / 12	1.00	1.00	1840	39.9								
		Y+ A2 / 19	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y- A2 / 25	1.00	1.00	1840	30.3								
46	68	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2								
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6								
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9								
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7								
		X+ A2 / 6	1.00	1.00	1840	40.2								
		X- A2 / 13	1.00	1.00	1840	39.9								
		Y+ A2 / 22	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y- A2 / 24	1.00	1.00	1840	30.3								
47	69	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2								
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6								
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9								
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7								
		X+ A2 / 6	1.00	1.00	1840	40.2								
		X- A2 / 13	1.00	1.00	1840	39.9								
		Y+ A2 / 22	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y- A2 / 24	1.00	1.00	1840	30.3								
48	70	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2								
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6								
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9								
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7								
		X+ A2 / 3	1.00	1.00	1840	40.2								
		X- A2 / 12	1.00	1.00	1840	39.9								
		Y+ A2 / 19	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y- A2 / 25	1.00	1.00	1840	30.3								
49	71	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2								
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6								
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9								
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7								
		X+ A2 / 3	1.00	1.00	1840	40.2								
		X- A2 / 12	1.00	1.00	1840	39.9								
		Y+ A2 / 19	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y- A2 / 25	1.00	1.00	1840	30.3								
50	72	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2								
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6								
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9								
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7								
		X+ A2 / 3	1.00	1.00	1840	40.2								
		X- A2 / 12	1.00	1.00	1840	39.9								
		Y+ A2 / 19	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y- A2 / 25	1.00	1.00	1840	30.3								
51	73	A1 / 1	0.92	0.92	1840	109.2								
		A1 / 2	0.92	0.92	1840	106.1								
		A2 / 1	0.92	0.92	1840	30.6								
		A2 / 2	0.92	0.92	1840	29.6								
		X+ A2 / 8	0.92	0.92	1840	30.0								
		X- A2 / 15	0.92	0.92	1840	29.7								
		Y+ A2 / 29	0.92	0.92	1840	40.6								
		Y- A2 / 31	0.92	0.92	1840	25.7								
52	74	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2								
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6								
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9								
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7								
		X+ A2 / 8	1.00	1.00	1840	35.2								
		X- A2 / 15	1.00	1.00	1840	34.9								
		Y+ A2 / 29	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y- A2 / 31	1.00	1.00	1840	30.2								
53	75	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2								
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6								
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9								
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7								
		X+ A2 / 6	1.00	1.00	1840	40.2								
		X- A2 / 13	1.00	1.00	1840	39.9								
		Y+ A2 / 22	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y- A2 / 24	1.00	1.00	1840	30.3								
54	76	A1 / 1	0.94	0.94	1840	113.6								

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	97 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER															
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI						
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica	
		A1 / 2	0.94	0.94	1840	110.4									
		A2 / 1	0.94	0.94	1840	31.8									
		A2 / 2	0.94	0.94	1840	30.8									
		X+ A2 / 6	0.94	0.94	1840	35.6									
		X- A2 / 13	0.94	0.94	1840	35.4									
		Y+ A2 / 22	0.94	0.94	1840	42.3									
		Y- A2 / 24	0.94	0.94	1840	26.9									
55	77	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2									
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6									
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9									
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7									
		X+ A2 / 6	1.00	1.00	1840	40.2									
		X- A2 / 13	1.00	1.00	1840	39.9									
		Y+ A2 / 22	1.00	1.00	1840	47.7									
		Y- A2 / 24	1.00	1.00	1840	30.3									
56	78	A1 / 1	0.94	0.94	1840	113.6									
		A1 / 2	0.94	0.94	1840	110.4									
		A2 / 1	0.94	0.94	1840	31.8									
		A2 / 2	0.94	0.94	1840	30.8									
		X+ A2 / 6	0.94	0.94	1840	35.6									
		X- A2 / 13	0.94	0.94	1840	35.4									
		Y+ A2 / 22	0.94	0.94	1840	42.3									
		Y- A2 / 24	0.94	0.94	1840	26.9									
57	79	A1 / 1	0.74	0.74	1840	70.4									
		A1 / 2	0.74	0.74	1840	68.5									
		A2 / 1	0.74	0.74	1840	19.8									
		A2 / 2	0.74	0.74	1840	19.1									
		X+ A2 / 6	0.74	0.74	1840	22.1									
		X- A2 / 13	0.74	0.74	1840	22.0									
		Y+ A2 / 22	0.74	0.74	1840	26.2									
		Y- A2 / 24	0.74	0.74	1840	16.7									
58	80	A1 / 1	0.80	0.80	1840	82.6									
		A1 / 2	0.80	0.80	1840	80.2									
		A2 / 1	0.80	0.80	1840	23.2									
		A2 / 2	0.80	0.80	1840	22.4									
		X+ A2 / 6	0.80	0.80	1840	25.9									
		X- A2 / 13	0.80	0.80	1840	25.7									
		Y+ A2 / 22	0.80	0.80	1840	30.7									
		Y- A2 / 24	0.80	0.80	1840	19.6									
59	81	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2									
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6									
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9									
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7									
		X+ A2 / 6	1.00	1.00	1840	40.2									
		X- A2 / 13	1.00	1.00	1840	39.9									
		Y+ A2 / 22	1.00	1.00	1840	47.7									
		Y- A2 / 24	1.00	1.00	1840	30.3									
60	82	A1 / 1	0.81	0.81	1840	83.7									
		A1 / 2	0.81	0.81	1840	81.4									
		A2 / 1	0.81	0.81	1840	23.5									
		A2 / 2	0.81	0.81	1840	22.7									
		X+ A2 / 6	0.81	0.81	1840	26.3									
		X- A2 / 13	0.81	0.81	1840	26.1									
		Y+ A2 / 22	0.81	0.81	1840	31.2									
		Y- A2 / 24	0.81	0.81	1840	19.8									
61	83	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2									
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6									
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9									
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7									
		X+ A2 / 6	1.00	1.00	1840	40.2									
		X- A2 / 13	1.00	1.00	1840	39.9									
		Y+ A2 / 22	1.00	1.00	1840	47.7									
		Y- A2 / 24	1.00	1.00	1840	30.3									
62	84	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2									
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6									
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9									
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7									
		X+ A2 / 6	1.00	1.00	1840	40.2									
		X- A2 / 13	1.00	1.00	1840	39.9									
		Y+ A2 / 22	1.00	1.00	1840	47.7									
		Y- A2 / 24	1.00	1.00	1840	30.3									

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	98 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER															
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI						
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica	
63	85	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2									
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6									
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9									
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7									
		X+ A2 / 8	1.00	1.00	1840	35.2									
		X- A2 / 15	1.00	1.00	1840	34.9									
		Y+ A2 / 29	1.00	1.00	1840	47.7									
		Y- A2 / 31	1.00	1.00	1840	30.2									
64	86	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2									
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6									
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9									
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7									
		X+ A2 / 8	1.00	1.00	1840	35.2									
		X- A2 / 15	1.00	1.00	1840	34.9									
		Y+ A2 / 29	1.00	1.00	1840	47.7									
		Y- A2 / 31	1.00	1.00	1840	30.2									
65	87	A1 / 1	0.81	0.81	1840	83.7									
		A1 / 2	0.81	0.81	1840	81.4									
		A2 / 1	0.81	0.81	1840	23.5									
		A2 / 2	0.81	0.81	1840	22.7									
		X+ A2 / 6	0.81	0.81	1840	26.3									
		X- A2 / 13	0.81	0.81	1840	26.1									
		Y+ A2 / 22	0.81	0.81	1840	31.2									
		Y- A2 / 24	0.81	0.81	1840	19.8									
66	88	A1 / 1	0.81	0.81	1840	83.7									
		A1 / 2	0.81	0.81	1840	81.4									
		A2 / 1	0.81	0.81	1840	23.5									
		A2 / 2	0.81	0.81	1840	22.7									
		X+ A2 / 8	0.81	0.81	1840	23.1									
		X- A2 / 15	0.81	0.81	1840	22.8									
		Y+ A2 / 29	0.81	0.81	1840	31.2									
		Y- A2 / 31	0.81	0.81	1840	19.8									
67	89	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2									
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6									
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9									
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7									
		X+ A2 / 8	1.00	1.00	1840	35.2									
		X- A2 / 15	1.00	1.00	1840	34.9									
		Y+ A2 / 29	1.00	1.00	1840	47.7									
		Y- A2 / 31	1.00	1.00	1840	30.2									
68	90	A1 / 1	0.92	0.92	1840	109.2									
		A1 / 2	0.92	0.92	1840	106.1									
		A2 / 1	0.92	0.92	1840	30.6									
		A2 / 2	0.92	0.92	1840	29.6									
		X+ A2 / 8	0.92	0.92	1840	30.0									
		X- A2 / 15	0.92	0.92	1840	29.7									
		Y+ A2 / 29	0.92	0.92	1840	40.6									
		Y- A2 / 31	0.92	0.92	1840	25.7									
69	91	A1 / 1	0.92	0.92	1840	109.2									
		A1 / 2	0.92	0.92	1840	106.1									
		A2 / 1	0.92	0.92	1840	30.6									
		A2 / 2	0.92	0.92	1840	29.6									
		X+ A2 / 8	0.92	0.92	1840	30.0									
		X- A2 / 15	0.92	0.92	1840	29.7									
		Y+ A2 / 29	0.92	0.92	1840	40.6									
		Y- A2 / 31	0.92	0.92	1840	25.7									
70	92	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2									
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6									
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9									
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7									
		X+ A2 / 8	1.00	1.00	1840	35.2									
		X- A2 / 15	1.00	1.00	1840	34.9									
		Y+ A2 / 29	1.00	1.00	1840	47.7									
		Y- A2 / 31	1.00	1.00	1840	30.2									
71	93	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2									
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6									
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9									
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7									
		X+ A2 / 8	1.00	1.00	1840	35.2									
		X- A2 / 15	1.00	1.00	1840	34.9									

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	99 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER															
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI						
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica	
		Y+	A2 / 29	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y-	A2 / 31	1.00	1.00	1840	30.2								
72	94	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2									
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6									
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9									
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7									
		X+	A2 / 8	1.00	1.00	1840	35.2								
		X-	A2 / 15	1.00	1.00	1840	34.9								
		Y+	A2 / 29	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y-	A2 / 31	1.00	1.00	1840	30.2								
73	95	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2									
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6									
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9									
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7									
		X+	A2 / 8	1.00	1.00	1840	35.2								
		X-	A2 / 15	1.00	1.00	1840	34.9								
		Y+	A2 / 29	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y-	A2 / 31	1.00	1.00	1840	30.2								
74	96	A1 / 1	0.88	0.88	1840	98.5									
		A1 / 2	0.88	0.88	1840	95.7									
		A2 / 1	0.88	0.88	1840	27.6									
		A2 / 2	0.88	0.88	1840	26.7									
		X+	A2 / 8	0.88	0.88	1840	27.1								
		X-	A2 / 15	0.88	0.88	1840	26.8								
		Y+	A2 / 29	0.88	0.88	1840	36.6								
		Y-	A2 / 31	0.88	0.88	1840	23.2								
75	97	A1 / 1	0.92	0.92	1840	109.6									
		A1 / 2	0.92	0.92	1840	106.5									
		A2 / 1	0.92	0.92	1840	30.7									
		A2 / 2	0.92	0.92	1840	29.7									
		X+	A2 / 8	0.92	0.92	1840	30.2								
		X-	A2 / 15	0.92	0.92	1840	29.9								
		Y+	A2 / 29	0.92	0.92	1840	40.8								
		Y-	A2 / 31	0.92	0.92	1840	25.8								
76	98	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2									
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6									
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9									
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7									
		X+	A2 / 9	1.00	1.00	1840	35.2								
		X-	A2 / 18	1.00	1.00	1840	34.9								
		Y+	A2 / 28	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y-	A2 / 34	1.00	1.00	1840	30.2								
77	99	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2									
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6									
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9									
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7									
		X+	A2 / 9	1.00	1.00	1840	35.2								
		X-	A2 / 18	1.00	1.00	1840	34.9								
		Y+	A2 / 28	1.00	1.00	1840	47.7								
		Y-	A2 / 34	1.00	1.00	1840	30.2								
78	100	A1 / 1	0.97	0.97	1840	120.6									
		A1 / 2	0.97	0.97	1840	117.2									
		A2 / 1	0.97	0.97	1840	33.8									
		A2 / 2	0.97	0.97	1840	32.6									
		X+	A2 / 9	0.97	0.97	1840	33.2								
		X-	A2 / 18	0.97	0.97	1840	32.8								
		Y+	A2 / 28	0.97	0.97	1840	44.8								
		Y-	A2 / 34	0.97	0.97	1840	28.4								
79	101	A1 / 1	0.97	0.97	1840	120.6									
		A1 / 2	0.97	0.97	1840	117.2									
		A2 / 1	0.97	0.97	1840	33.8									
		A2 / 2	0.97	0.97	1840	32.6									
		X+	A2 / 8	0.97	0.97	1840	33.2								
		X-	A2 / 15	0.97	0.97	1840	32.8								
		Y+	A2 / 29	0.97	0.97	1840	44.8								
		Y-	A2 / 31	0.97	0.97	1840	28.4								
80	102	A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2									
		A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6									
		A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9									
		A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7									

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY			PAG.
28/11/17	0	---	---			100 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		X+	A2 / 9	1.00	1.00	1840	35.2							
		X-	A2 / 18	1.00	1.00	1840	34.9							
		Y+	A2 / 28	1.00	1.00	1840	47.7							
		Y-	A2 / 34	1.00	1.00	1840	30.2							
81	103		A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2							
			A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6							
			A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9							
			A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7							
		X+	A2 / 9	1.00	1.00	1840	35.2							
		X-	A2 / 18	1.00	1.00	1840	34.9							
		Y+	A2 / 28	1.00	1.00	1840	47.7							
		Y-	A2 / 34	1.00	1.00	1840	30.2							
82	104		A1 / 1	0.81	0.81	1840	83.7							
			A1 / 2	0.81	0.81	1840	81.4							
			A2 / 1	0.81	0.81	1840	23.5							
			A2 / 2	0.81	0.81	1840	22.7							
		X+	A2 / 9	0.81	0.81	1840	23.1							
		X-	A2 / 18	0.81	0.81	1840	22.8							
		Y+	A2 / 28	0.81	0.81	1840	31.2							
		Y-	A2 / 34	0.81	0.81	1840	19.8							
83	105		A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2							
			A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6							
			A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9							
			A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7							
		X+	A2 / 9	1.00	1.00	1840	35.2							
		X-	A2 / 18	1.00	1.00	1840	34.9							
		Y+	A2 / 28	1.00	1.00	1840	47.7							
		Y-	A2 / 34	1.00	1.00	1840	30.2							
84	106		A1 / 1	0.81	0.81	1840	83.7							
			A1 / 2	0.81	0.81	1840	81.4							
			A2 / 1	0.81	0.81	1840	23.5							
			A2 / 2	0.81	0.81	1840	22.7							
		X+	A2 / 9	0.81	0.81	1840	23.1							
		X-	A2 / 18	0.81	0.81	1840	22.8							
		Y+	A2 / 28	0.81	0.81	1840	31.2							
		Y-	A2 / 34	0.81	0.81	1840	19.8							
85	107		A1 / 1	1.00	1.00	1840	128.2							
			A1 / 2	1.00	1.00	1840	124.6							
			A2 / 1	1.00	1.00	1840	35.9							
			A2 / 2	1.00	1.00	1840	34.7							
		X+	A2 / 9	1.00	1.00	1840	35.2							
		X-	A2 / 18	1.00	1.00	1840	34.9							
		Y+	A2 / 28	1.00	1.00	1840	47.7							
		Y-	A2 / 34	1.00	1.00	1840	30.2							
86	108		A1 / 1	0.84	0.84	1840	90.1							
			A1 / 2	0.84	0.84	1840	87.6							
			A2 / 1	0.84	0.84	1840	25.3							
			A2 / 2	0.84	0.84	1840	24.4							
		X+	A2 / 9	0.84	0.84	1840	24.8							
		X-	A2 / 18	0.84	0.84	1840	24.6							
		Y+	A2 / 28	0.84	0.84	1840	33.5							
		Y-	A2 / 34	0.84	0.84	1840	21.3							
87	109		A1 / 1	0.97	0.97	1840	120.6							
			A1 / 2	0.97	0.97	1840	117.2							
			A2 / 1	0.97	0.97	1840	33.8							
			A2 / 2	0.97	0.97	1840	32.6							
		X+	A2 / 9	0.97	0.97	1840	33.2							
		X-	A2 / 18	0.97	0.97	1840	32.8							
		Y+	A2 / 28	0.97	0.97	1840	44.8							
		Y-	A2 / 34	0.97	0.97	1840	28.4							
88	110		A1 / 1	0.74	0.74	1840	70.3							
			A1 / 2	0.74	0.74	1840	68.4							
			A2 / 1	0.74	0.74	1840	19.8							
			A2 / 2	0.74	0.74	1840	19.1							
		X+	A2 / 9	0.74	0.74	1840	19.4							
		X-	A2 / 18	0.74	0.74	1840	19.2							
		Y+	A2 / 28	0.74	0.74	1840	26.2							
		Y-	A2 / 34	0.74	0.74	1840	16.6							
89	111		A1 / 1	0.36	0.36	1840	17.2							
			A1 / 2	0.36	0.36	1840	16.7							

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY			PAG.
28/11/17	0	---	---			101 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A2 / 1	0.36	0.36	1840	4.9								
		A2 / 2	0.36	0.36	1840	4.7								
		X+ A2 / 3	0.36	0.36	1840	5.4								
		X- A2 / 12	0.36	0.36	1840	5.4								
		Y+ A2 / 19	0.36	0.36	1840	6.4								
		Y- A2 / 25	0.36	0.36	1840	4.1								
90	112	A1 / 1	0.38	0.38	1840	18.4								
		A1 / 2	0.38	0.38	1840	17.9								
		A2 / 1	0.38	0.38	1840	5.2								
		A2 / 2	0.38	0.38	1840	5.0								
		X+ A2 / 3	0.38	0.38	1840	5.8								
		X- A2 / 12	0.38	0.38	1840	5.8								
		Y+ A2 / 19	0.38	0.38	1840	6.9								
		Y- A2 / 25	0.38	0.38	1840	4.4								
91	113	A1 / 1	0.36	0.36	1840	16.6								
		A1 / 2	0.36	0.36	1840	16.2								
		A2 / 1	0.36	0.36	1840	4.7								
		A2 / 2	0.36	0.36	1840	4.5								
		X+ A2 / 3	0.36	0.36	1840	5.2								
		X- A2 / 12	0.36	0.36	1840	5.2								
		Y+ A2 / 19	0.36	0.36	1840	6.2								
		Y- A2 / 25	0.36	0.36	1840	4.0								
92	114	A1 / 1	0.40	0.40	1840	20.9								
		A1 / 2	0.40	0.40	1840	20.4								
		A2 / 1	0.40	0.40	1840	5.9								
		A2 / 2	0.40	0.40	1840	5.7								
		X+ A2 / 3	0.40	0.40	1840	6.6								
		X- A2 / 12	0.40	0.40	1840	6.5								
		Y+ A2 / 19	0.40	0.40	1840	7.8								
		Y- A2 / 25	0.40	0.40	1840	5.0								
93	115	A1 / 1	0.36	0.36	1840	17.2								
		A1 / 2	0.36	0.36	1840	16.7								
		A2 / 1	0.36	0.36	1840	4.9								
		A2 / 2	0.36	0.36	1840	4.7								
		X+ A2 / 6	0.36	0.36	1840	5.4								
		X- A2 / 13	0.36	0.36	1840	5.4								
		Y+ A2 / 22	0.36	0.36	1840	6.4								
		Y- A2 / 24	0.36	0.36	1840	4.1								
94	116	A1 / 1	0.38	0.38	1840	18.4								
		A1 / 2	0.38	0.38	1840	17.9								
		A2 / 1	0.38	0.38	1840	5.2								
		A2 / 2	0.38	0.38	1840	5.0								
		X+ A2 / 6	0.38	0.38	1840	5.8								
		X- A2 / 13	0.38	0.38	1840	5.8								
		Y+ A2 / 22	0.38	0.38	1840	6.9								
		Y- A2 / 24	0.38	0.38	1840	4.4								
95	117	A1 / 1	0.40	0.40	1840	20.9								
		A1 / 2	0.40	0.40	1840	20.4								
		A2 / 1	0.40	0.40	1840	5.9								
		A2 / 2	0.40	0.40	1840	5.7								
		X+ A2 / 8	0.40	0.40	1840	5.8								
		X- A2 / 15	0.40	0.40	1840	5.7								
		Y+ A2 / 29	0.40	0.40	1840	7.8								
		Y- A2 / 31	0.40	0.40	1840	5.0								
96	118	A1 / 1	0.36	0.36	1840	16.6								
		A1 / 2	0.36	0.36	1840	16.2								
		A2 / 1	0.36	0.36	1840	4.7								
		A2 / 2	0.36	0.36	1840	4.5								
		X+ A2 / 8	0.36	0.36	1840	4.6								
		X- A2 / 15	0.36	0.36	1840	4.6								
		Y+ A2 / 29	0.36	0.36	1840	6.2								
		Y- A2 / 31	0.36	0.36	1840	3.9								
97	119	A1 / 1	0.40	0.40	1840	20.9								
		A1 / 2	0.40	0.40	1840	20.4								
		A2 / 1	0.40	0.40	1840	5.9								
		A2 / 2	0.40	0.40	1840	5.7								
		X+ A2 / 3	0.40	0.40	1840	6.6								
		X- A2 / 12	0.40	0.40	1840	6.5								
		Y+ A2 / 19	0.40	0.40	1840	7.8								
		Y- A2 / 25	0.40	0.40	1840	5.0								

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	102 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER															
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI						
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica	
98	120	A1 / 1	0.36	0.36	1840	16.6									
		A1 / 2	0.36	0.36	1840	16.2									
		A2 / 1	0.36	0.36	1840	4.7									
		A2 / 2	0.36	0.36	1840	4.5									
		X+ A2 / 3	0.36	0.36	1840	5.2									
		X- A2 / 12	0.36	0.36	1840	5.2									
		Y+ A2 / 19	0.36	0.36	1840	6.2									
		Y- A2 / 25	0.36	0.36	1840	4.0									
99	121	A1 / 1	0.39	0.39	1840	19.6									
		A1 / 2	0.39	0.39	1840	19.1									
		A2 / 1	0.39	0.39	1840	5.5									
		A2 / 2	0.39	0.39	1840	5.3									
		X+ A2 / 3	0.39	0.39	1840	6.2									
		X- A2 / 12	0.39	0.39	1840	6.1									
		Y+ A2 / 19	0.39	0.39	1840	7.3									
		Y- A2 / 25	0.39	0.39	1840	4.7									
100	122	A1 / 1	0.39	0.39	1840	19.6									
		A1 / 2	0.39	0.39	1840	19.1									
		A2 / 1	0.39	0.39	1840	5.5									
		A2 / 2	0.39	0.39	1840	5.3									
		X+ A2 / 3	0.39	0.39	1840	6.2									
		X- A2 / 12	0.39	0.39	1840	6.1									
		Y+ A2 / 19	0.39	0.39	1840	7.3									
		Y- A2 / 25	0.39	0.39	1840	4.7									
101	123	A1 / 1	0.40	0.40	1840	20.9									
		A1 / 2	0.40	0.40	1840	20.4									
		A2 / 1	0.40	0.40	1840	5.9									
		A2 / 2	0.40	0.40	1840	5.7									
		X+ A2 / 6	0.40	0.40	1840	6.6									
		X- A2 / 13	0.40	0.40	1840	6.5									
		Y+ A2 / 22	0.40	0.40	1840	7.8									
		Y- A2 / 24	0.40	0.40	1840	5.0									
102	124	A1 / 1	0.36	0.36	1840	16.6									
		A1 / 2	0.36	0.36	1840	16.2									
		A2 / 1	0.36	0.36	1840	4.7									
		A2 / 2	0.36	0.36	1840	4.5									
		X+ A2 / 6	0.36	0.36	1840	5.2									
		X- A2 / 13	0.36	0.36	1840	5.2									
		Y+ A2 / 22	0.36	0.36	1840	6.2									
		Y- A2 / 24	0.36	0.36	1840	4.0									
103	125	A1 / 1	0.39	0.39	1840	19.6									
		A1 / 2	0.39	0.39	1840	19.1									
		A2 / 1	0.39	0.39	1840	5.5									
		A2 / 2	0.39	0.39	1840	5.3									
		X+ A2 / 6	0.39	0.39	1840	6.2									
		X- A2 / 13	0.39	0.39	1840	6.1									
		Y+ A2 / 22	0.39	0.39	1840	7.3									
		Y- A2 / 24	0.39	0.39	1840	4.7									
104	126	A1 / 1	0.39	0.39	1840	19.6									
		A1 / 2	0.39	0.39	1840	19.1									
		A2 / 1	0.39	0.39	1840	5.5									
		A2 / 2	0.39	0.39	1840	5.3									
		X+ A2 / 6	0.39	0.39	1840	6.2									
		X- A2 / 13	0.39	0.39	1840	6.1									
		Y+ A2 / 22	0.39	0.39	1840	7.3									
		Y- A2 / 24	0.39	0.39	1840	4.7									
105	127	A1 / 1	0.39	0.39	1840	19.6									
		A1 / 2	0.39	0.39	1840	19.1									
		A2 / 1	0.39	0.39	1840	5.5									
		A2 / 2	0.39	0.39	1840	5.3									
		X+ A2 / 8	0.39	0.39	1840	5.4									
		X- A2 / 15	0.39	0.39	1840	5.4									
		Y+ A2 / 29	0.39	0.39	1840	7.3									
		Y- A2 / 31	0.39	0.39	1840	4.7									
106	128	A1 / 1	0.39	0.39	1840	19.6									
		A1 / 2	0.39	0.39	1840	19.1									
		A2 / 1	0.39	0.39	1840	5.5									
		A2 / 2	0.39	0.39	1840	5.3									
		X+ A2 / 8	0.39	0.39	1840	5.4									
		X- A2 / 15	0.39	0.39	1840	5.4									
		Y+ A2 / 29	0.39	0.39	1840	7.3									
		Y- A2 / 29	0.39	0.39	1840	7.3									

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY			PAG.
28/11/17	0	---	---			103 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER															
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI						
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica	
		Y-	A2 / 31	0.39	0.39	1840	4.7								
107	129		A1 / 1	0.39	0.39	1840	19.6								
			A1 / 2	0.39	0.39	1840	19.1								
			A2 / 1	0.39	0.39	1840	5.5								
			A2 / 2	0.39	0.39	1840	5.3								
		X+	A2 / 3	0.39	0.39	1840	6.2								
		X-	A2 / 12	0.39	0.39	1840	6.1								
		Y+	A2 / 19	0.39	0.39	1840	7.3								
		Y-	A2 / 25	0.39	0.39	1840	4.7								
108	130		A1 / 1	0.39	0.39	1840	19.6								
			A1 / 2	0.39	0.39	1840	19.1								
			A2 / 1	0.39	0.39	1840	5.5								
			A2 / 2	0.39	0.39	1840	5.3								
		X+	A2 / 8	0.39	0.39	1840	5.4								
		X-	A2 / 15	0.39	0.39	1840	5.4								
		Y+	A2 / 29	0.39	0.39	1840	7.3								
		Y-	A2 / 31	0.39	0.39	1840	4.7								
109	131		A1 / 1	0.42	0.42	1840	22.9								
			A1 / 2	0.42	0.42	1840	22.3								
			A2 / 1	0.42	0.42	1840	6.5								
			A2 / 2	0.42	0.42	1840	6.2								
		X+	A2 / 8	0.42	0.42	1840	6.3								
		X-	A2 / 15	0.42	0.42	1840	6.3								
		Y+	A2 / 29	0.42	0.42	1840	8.5								
		Y-	A2 / 31	0.42	0.42	1840	5.4								
110	132		A1 / 1	0.39	0.39	1840	19.6								
			A1 / 2	0.39	0.39	1840	19.1								
			A2 / 1	0.39	0.39	1840	5.5								
			A2 / 2	0.39	0.39	1840	5.3								
		X+	A2 / 8	0.39	0.39	1840	5.4								
		X-	A2 / 15	0.39	0.39	1840	5.4								
		Y+	A2 / 29	0.39	0.39	1840	7.3								
		Y-	A2 / 31	0.39	0.39	1840	4.7								
111	133		A1 / 1	0.40	0.40	1840	20.9								
			A1 / 2	0.40	0.40	1840	20.4								
			A2 / 1	0.40	0.40	1840	5.9								
			A2 / 2	0.40	0.40	1840	5.7								
		X+	A2 / 8	0.40	0.40	1840	5.8								
		X-	A2 / 15	0.40	0.40	1840	5.7								
		Y+	A2 / 29	0.40	0.40	1840	7.8								
		Y-	A2 / 31	0.40	0.40	1840	5.0								
112	134		A1 / 1	0.36	0.36	1840	16.6								
			A1 / 2	0.36	0.36	1840	16.2								
			A2 / 1	0.36	0.36	1840	4.7								
			A2 / 2	0.36	0.36	1840	4.5								
		X+	A2 / 8	0.36	0.36	1840	4.6								
		X-	A2 / 15	0.36	0.36	1840	4.6								
		Y+	A2 / 29	0.36	0.36	1840	6.2								
		Y-	A2 / 31	0.36	0.36	1840	3.9								
113	135		A1 / 1	0.39	0.39	1840	19.6								
			A1 / 2	0.39	0.39	1840	19.1								
			A2 / 1	0.39	0.39	1840	5.5								
			A2 / 2	0.39	0.39	1840	5.3								
		X+	A2 / 9	0.39	0.39	1840	5.4								
		X-	A2 / 18	0.39	0.39	1840	5.4								
		Y+	A2 / 28	0.39	0.39	1840	7.3								
		Y-	A2 / 34	0.39	0.39	1840	4.7								
114	136		A1 / 1	0.39	0.39	1840	19.6								
			A1 / 2	0.39	0.39	1840	19.1								
			A2 / 1	0.39	0.39	1840	5.5								
			A2 / 2	0.39	0.39	1840	5.3								
		X+	A2 / 9	0.39	0.39	1840	5.4								
		X-	A2 / 18	0.39	0.39	1840	5.4								
		Y+	A2 / 28	0.39	0.39	1840	7.3								
		Y-	A2 / 34	0.39	0.39	1840	4.7								
115	137		A1 / 1	0.39	0.39	1840	19.6								
			A1 / 2	0.39	0.39	1840	19.1								
			A2 / 1	0.39	0.39	1840	5.5								
			A2 / 2	0.39	0.39	1840	5.3								
		X+	A2 / 9	0.39	0.39	1840	5.4								


DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	104 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		X- A2 / 18	0.39	0.39	1840	5.4								
		Y+ A2 / 28	0.39	0.39	1840	7.3								
		Y- A2 / 34	0.39	0.39	1840	4.7								
116	138	A1 / 1	0.36	0.36	1840	16.6								
		A1 / 2	0.36	0.36	1840	16.2								
		A2 / 1	0.36	0.36	1840	4.7								
		A2 / 2	0.36	0.36	1840	4.5								
		X+ A2 / 9	0.36	0.36	1840	4.6								
		X- A2 / 18	0.36	0.36	1840	4.6								
		Y+ A2 / 28	0.36	0.36	1840	6.2								
		Y- A2 / 34	0.36	0.36	1840	3.9								
117	139	A1 / 1	0.39	0.39	1840	19.6								
		A1 / 2	0.39	0.39	1840	19.1								
		A2 / 1	0.39	0.39	1840	5.5								
		A2 / 2	0.39	0.39	1840	5.3								
		X+ A2 / 9	0.39	0.39	1840	5.4								
		X- A2 / 18	0.39	0.39	1840	5.4								
		Y+ A2 / 28	0.39	0.39	1840	7.3								
		Y- A2 / 34	0.39	0.39	1840	4.7								
118	140	A1 / 1	0.36	0.36	1840	16.6								
		A1 / 2	0.36	0.36	1840	16.2								
		A2 / 1	0.36	0.36	1840	4.7								
		A2 / 2	0.36	0.36	1840	4.5								
		X+ A2 / 9	0.36	0.36	1840	4.6								
		X- A2 / 18	0.36	0.36	1840	4.6								
		Y+ A2 / 28	0.36	0.36	1840	6.2								
		Y- A2 / 34	0.36	0.36	1840	3.9								

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE													
IDENTIFICATIVO			RISULTATI										
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(f)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale	
A2 / 32	PIASTRA	1	1.34	0.195	0.00	0.423	0.26	0.55	SLITTAM.	0.26	0.55		
	PIASTRA	2	0.96	0.195	0.00	0.282	0.19	0.40	SLITTAM.	0.45	0.95		
	PIASTRA	3	2.97	0.195	0.00	0.317	0.58	1.22	SLITTAM.	1.03	2.17		
	PIASTRA	6	4.10	0.195	0.00	0.388	0.80	1.69	SLITTAM.	1.83	3.86		
	PIASTRA	7	1.96	0.195	0.00	0.451	0.38	0.81	SLITTAM.	2.21	4.66		
	PIASTRA	11	1.20	0.195	0.00	0.301	0.23	0.49	SLITTAM.	2.44	5.15		
	PIASTRA	13	4.48	0.195	0.00	0.469	0.87	1.84	SLITTAM.	3.31	7.00		
	PIASTRA	15	5.04	0.195	0.00	0.501	0.98	2.07	SLITTAM.	4.30	9.07		
	PIASTRA	31	0.32	0.195	0.00	0.113	0.06	0.13	SLITTAM.	4.36	9.20		
	PIASTRA	32	1.41	0.195	0.00	0.146	0.27	0.58	SLITTAM.	4.63	9.78		
	PIASTRA	33	1.42	0.195	0.00	0.131	0.28	0.58	SLITTAM.	4.91	10.37		
	PIASTRA	34	0.63	0.195	0.00	0.156	0.12	0.26	SLITTAM.	5.03	10.62		
	PIASTRA	35	4.25	0.195	0.00	0.524	0.83	1.75	SLITTAM.	5.86	12.37		
	PIASTRA	36	4.88	0.195	0.00	0.710	0.95	2.01	SLITTAM.	6.81	14.38		
	PIASTRA	37	3.09	0.195	0.00	0.546	0.60	1.27	SLITTAM.	7.41	15.65		
	PIASTRA	38	2.41	0.195	0.00	0.546	0.47	0.99	SLITTAM.	7.88	16.64		
	PIASTRA	39	6.72	0.195	0.00	0.722	1.31	2.77	SLITTAM.	9.19	19.41		
	PIASTRA	40	5.25	0.195	0.00	0.648	1.02	2.16	SLITTAM.	10.21	21.57		
	PIASTRA	41	4.13	0.195	0.00	0.601	0.80	1.70	SLITTAM.	11.02	23.27		
	PIASTRA	42	3.63	0.195	0.00	0.648	0.71	1.49	SLITTAM.	11.73	24.76		
	PIASTRA	43	0.77	0.195	0.00	0.235	0.15	0.32	SLITTAM.	11.88	25.08		
	PIASTRA	44	1.07	0.195	0.00	0.301	0.21	0.44	SLITTAM.	12.09	25.52		
	PIASTRA	45	1.12	0.195	0.00	0.301	0.22	0.46	SLITTAM.	12.30	25.98		
	PIASTRA	46	1.16	0.195	0.00	0.301	0.23	0.48	SLITTAM.	12.53	26.46		
	PIASTRA	47	1.23	0.195	0.00	0.301	0.24	0.51	SLITTAM.	12.77	26.97		
	PIASTRA	48	1.15	0.195	0.00	0.276	0.22	0.47	SLITTAM.	12.99	27.44		
	PIASTRA	49	1.17	0.195	0.00	0.276	0.23	0.48	SLITTAM.	13.22	27.92		
	PIASTRA	50	4.30	0.195	0.00	0.456	0.84	1.77	SLITTAM.	14.06	29.69		
	PIASTRA	51	4.84	0.195	0.00	0.501	0.94	1.99	SLITTAM.	15.00	31.69		
	PIASTRA	52	4.91	0.195	0.00	0.501	0.96	2.02	SLITTAM.	15.96	33.70		
	PIASTRA	53	4.98	0.195	0.00	0.501	0.97	2.05	SLITTAM.	16.93	35.75		
	PIASTRA	54	5.10	0.195	0.00	0.501	0.99	2.10	SLITTAM.	17.92	37.85		
	PIASTRA	55	5.15	0.195	0.00	0.501	1.00	2.12	SLITTAM.	18.93	39.97		
	PIASTRA	56	5.28	0.195	0.00	0.508	1.03	2.17	SLITTAM.	19.96	42.14		
	PIASTRA	57	4.82	0.195	0.00	0.809	0.94	1.98	SLITTAM.	20.89	44.13		
	PIASTRA	58	5.75	0.195	0.00	0.809	1.12	2.36	SLITTAM.	22.01	46.49		
	PIASTRA	59	6.07	0.195	0.00	1.000	1.18	2.50	SLITTAM.	23.20	48.99		
	PIASTRA	60	4.65	0.195	0.00	1.000	0.91	1.91	SLITTAM.	24.10	50.90		
	PIASTRA	61	6.74	0.195	0.00	0.828	1.31	2.77	SLITTAM.	25.42	53.68		
	PIASTRA	62	6.49	0.195	0.00	0.766	1.26	2.67	SLITTAM.	26.68	56.34		
	PIASTRA	63	6.75	0.195	0.00	0.850	1.31	2.78	SLITTAM.	28.00	59.12		
	PIASTRA	64	6.70	0.195	0.00	0.850	1.31	2.76	SLITTAM.	29.30	61.88		
	PIASTRA	65	5.34	0.195	0.00	1.000	1.04	2.20	SLITTAM.	30.34	64.07		
	PIASTRA	66	6.74	0.195	0.00	0.850	1.31	2.77	SLITTAM.	31.66	66.85		
	PIASTRA	67	3.67	0.195	0.00	1.000	0.72	1.51	SLITTAM.	32.37	68.36		
	PIASTRA	68	3.12	0.195	0.00	1.000	0.61	1.28	SLITTAM.	32.98	69.64		
	PIASTRA	69	3.95	0.195	0.00	1.000	0.77	1.62	SLITTAM.	33.75	71.27		


DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	105 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE													
IDENTIFICATIVO			RISULTATI										
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(f)/Gf/Gr	C/Gc/Gr t/mg	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale	
PIASTRA	70	4.98	0.195	0.00	1.000	0.97	2.05	SLITTAM.	34.72	73.32			
PIASTRA	71	3.17	0.195	0.00	1.000	0.62	1.30	SLITTAM.	35.34	74.62			
PIASTRA	72	4.92	0.195	0.00	1.000	0.96	2.02	SLITTAM.	36.30	76.65			
PIASTRA	73	6.87	0.195	0.00	0.850	1.34	2.83	SLITTAM.	37.63	79.47			
PIASTRA	74	5.11	0.195	0.00	1.000	1.00	2.10	SLITTAM.	38.63	81.58			
PIASTRA	75	3.04	0.195	0.00	1.000	0.59	1.25	SLITTAM.	39.22	82.83			
PIASTRA	76	4.46	0.195	0.00	0.885	0.87	1.83	SLITTAM.	40.09	84.66			
PIASTRA	77	3.75	0.195	0.00	1.000	0.73	1.54	SLITTAM.	40.82	86.21			
PIASTRA	78	3.79	0.195	0.00	0.885	0.74	1.56	SLITTAM.	41.56	87.76			
PIASTRA	79	1.94	0.195	0.00	0.546	0.38	0.80	SLITTAM.	41.94	88.56			
PIASTRA	80	2.31	0.195	0.00	0.641	0.45	0.95	SLITTAM.	42.39	89.51			
PIASTRA	81	3.36	0.195	0.00	1.000	0.65	1.38	SLITTAM.	43.04	90.90			
PIASTRA	82	2.39	0.195	0.00	0.650	0.47	0.99	SLITTAM.	43.51	91.88			
PIASTRA	83	2.69	0.195	0.00	1.000	0.52	1.11	SLITTAM.	44.03	92.99			
PIASTRA	84	3.17	0.195	0.00	1.000	0.62	1.31	SLITTAM.	44.65	94.29			
PIASTRA	85	2.59	0.195	0.00	1.000	0.50	1.06	SLITTAM.	45.16	95.36			
PIASTRA	86	3.17	0.195	0.00	1.000	0.62	1.30	SLITTAM.	45.77	96.66			
PIASTRA	87	2.45	0.195	0.00	0.650	0.48	1.01	SLITTAM.	46.25	97.67			
PIASTRA	88	2.52	0.195	0.00	0.650	0.49	1.04	SLITTAM.	46.74	98.71			
PIASTRA	89	3.25	0.195	0.00	1.000	0.63	1.34	SLITTAM.	47.38	100.05			
PIASTRA	90	7.10	0.195	0.00	0.850	1.38	2.92	SLITTAM.	48.76	102.97			
PIASTRA	91	7.47	0.195	0.00	0.850	1.46	3.07	SLITTAM.	50.22	106.04			
PIASTRA	92	5.62	0.195	0.00	1.000	1.09	2.31	SLITTAM.	51.31	108.36			
PIASTRA	93	3.88	0.195	0.00	1.000	0.76	1.60	SLITTAM.	52.07	109.95			
PIASTRA	94	6.57	0.195	0.00	1.000	1.28	2.70	SLITTAM.	53.35	112.65			
PIASTRA	95	5.06	0.195	0.00	1.000	0.99	2.08	SLITTAM.	54.33	114.74			
PIASTRA	96	7.21	0.195	0.00	0.766	1.41	2.97	SLITTAM.	55.74	117.71			
PIASTRA	97	6.76	0.195	0.00	0.853	1.32	2.78	SLITTAM.	57.06	120.49			
PIASTRA	98	3.34	0.195	0.00	1.000	0.65	1.38	SLITTAM.	57.71	121.86			
PIASTRA	99	2.78	0.195	0.00	1.000	0.54	1.14	SLITTAM.	58.25	123.01			
PIASTRA	100	5.48	0.195	0.00	0.940	1.07	2.25	SLITTAM.	59.32	125.26			
PIASTRA	101	6.32	0.195	0.00	0.940	1.23	2.60	SLITTAM.	60.55	127.86			
PIASTRA	102	4.38	0.195	0.00	1.000	0.85	1.80	SLITTAM.	61.40	129.67			
PIASTRA	103	3.33	0.195	0.00	1.000	0.65	1.37	SLITTAM.	62.05	131.04			
PIASTRA	104	2.60	0.195	0.00	0.650	0.51	1.07	SLITTAM.	62.56	132.11			
PIASTRA	105	3.69	0.195	0.00	1.000	0.72	1.52	SLITTAM.	63.28	133.63			
PIASTRA	106	2.70	0.195	0.00	0.650	0.53	1.11	SLITTAM.	63.80	134.74			
PIASTRA	107	4.31	0.195	0.00	1.000	0.84	1.77	SLITTAM.	64.64	136.51			
PIASTRA	108	3.02	0.195	0.00	0.700	0.59	1.24	SLITTAM.	65.23	137.75			
PIASTRA	109	4.84	0.195	0.00	0.940	0.94	1.99	SLITTAM.	66.17	139.74			
PIASTRA	110	2.46	0.195	0.00	0.545	0.48	1.01	SLITTAM.	66.65	140.76			
PIASTRA	111	1.30	0.195	0.00	0.132	0.25	0.53	SLITTAM.	66.91	141.29			
PIASTRA	112	1.42	0.195	0.00	0.141	0.28	0.58	SLITTAM.	67.18	141.87			
PIASTRA	113	0.87	0.195	0.00	0.128	0.17	0.36	SLITTAM.	67.35	142.23			
PIASTRA	114	0.94	0.195	0.00	0.161	0.18	0.39	SLITTAM.	67.54	142.62			
PIASTRA	115	0.40	0.195	0.00	0.132	0.08	0.16	SLITTAM.	67.61	142.78			
PIASTRA	116	0.45	0.195	0.00	0.141	0.09	0.19	SLITTAM.	67.70	142.97			
PIASTRA	117	1.15	0.195	0.00	0.161	0.22	0.48	SLITTAM.	67.93	143.45			
PIASTRA	118	1.04	0.195	0.00	0.128	0.20	0.43	SLITTAM.	68.13	143.87			
PIASTRA	119	1.39	0.195	0.00	0.161	0.27	0.57	SLITTAM.	68.40	144.45			
PIASTRA	120	0.99	0.195	0.00	0.127	0.19	0.41	SLITTAM.	68.59	144.85			
PIASTRA	121	1.55	0.195	0.00	0.151	0.30	0.64	SLITTAM.	68.90	145.49			
PIASTRA	122	1.58	0.195	0.00	0.151	0.31	0.65	SLITTAM.	69.20	146.14			
PIASTRA	123	0.78	0.195	0.00	0.161	0.15	0.32	SLITTAM.	69.35	146.46			
PIASTRA	124	0.49	0.195	0.00	0.127	0.10	0.20	SLITTAM.	69.45	146.66			
PIASTRA	125	0.52	0.195	0.00	0.151	0.10	0.21	SLITTAM.	69.55	146.88			
PIASTRA	126	0.54	0.195	0.00	0.151	0.11	0.22	SLITTAM.	69.66	147.10			
PIASTRA	127	0.57	0.195	0.00	0.151	0.11	0.23	SLITTAM.	69.77	147.33			
PIASTRA	128	1.62	0.195	0.00	0.151	0.32	0.67	SLITTAM.	70.08	148.00			
PIASTRA	129	1.60	0.195	0.00	0.151	0.31	0.66	SLITTAM.	70.39	148.66			
PIASTRA	130	1.62	0.195	0.00	0.151	0.32	0.67	SLITTAM.	70.71	149.33			
PIASTRA	131	1.91	0.195	0.00	0.176	0.37	0.78	SLITTAM.	71.08	150.11			
PIASTRA	132	1.63	0.195	0.00	0.151	0.32	0.67	SLITTAM.	71.40	150.78			
PIASTRA	133	1.60	0.195	0.00	0.161	0.31	0.66	SLITTAM.	71.71	151.44			
PIASTRA	134	1.16	0.195	0.00	0.128	0.23	0.48	SLITTAM.	71.94	151.92			
PIASTRA	135	0.58	0.195	0.00	0.151	0.11	0.24	SLITTAM.	72.05	152.16			
PIASTRA	136	0.59	0.195	0.00	0.151	0.12	0.24	SLITTAM.	72.17	152.40			
PIASTRA	137	0.60	0.195	0.00	0.151	0.12	0.25	SLITTAM.	72.28	152.65			
PIASTRA	138	0.78	0.195	0.00	0.127	0.15	0.32	SLITTAM.	72.44	152.97			
PIASTRA	139	0.60	0.195	0.00	0.151	0.12	0.25	SLITTAM.	72.55	153.22			
PIASTRA	140	0.65	0.195	0.00	0.127	0.13	0.27	SLITTAM.	72.68	153.48	NOVERIF		

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO											
Comb N.ro	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI		
	Result (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%PI. Moll	Result (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%PI. Moll	Moltip. Minimo	STATUS (m)	
A1 / 1	545	572	1.050	0					1.050	OK	
A1 / 2	524	550	1.050	0						OK	
A2 / 1	437	459	1.050	0						OK	
A2 / 2	419	440	1.050	0						OK	
A2 / 3	373	392	1.050	0						OK	
A2 / 4	373	392	1.050	0						OK	
A2 / 5	373	392	1.050	0						OK	


DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	106 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO										
Comb N.ro	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI	
	Result (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%Pl. Moll	Result (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%Pl. Moll	Moltip. Minimo	STATUS (m)
A2 / 6	373	392	1.050	0						OK
A2 / 7	373	392	1.050	0						OK
A2 / 8	373	392	1.050	0						OK
A2 / 9	373	392	1.050	0						OK
A2 / 10	373	392	1.050	0						OK
A2 / 11	373	392	1.050	0						OK
A2 / 12	373	392	1.050	0						OK
A2 / 13	373	392	1.050	0						OK
A2 / 14	373	392	1.050	0						OK
A2 / 15	373	392	1.050	0						OK
A2 / 16	373	392	1.050	0						OK
A2 / 17	373	392	1.050	0						OK
A2 / 18	373	392	1.050	0						OK
A2 / 19	373	392	1.050	0						OK
A2 / 20	373	392	1.050	0						OK
A2 / 21	373	392	1.050	0						OK
A2 / 22	373	392	1.050	0						OK
A2 / 23	373	392	1.050	0						OK
A2 / 24	373	392	1.050	0						OK
A2 / 25	373	392	1.050	0						OK
A2 / 26	373	392	1.050	0						OK
A2 / 27	373	392	1.050	0						OK
A2 / 28	373	392	1.050	0						OK
A2 / 29	373	392	1.050	0						OK
A2 / 30	373	392	1.050	0						OK
A2 / 31	373	392	1.050	0						OK
A2 / 32	373	392	1.050	0						OK
A2 / 33	373	392	1.050	0						OK
A2 / 34	373	392	1.050	0						OK


PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.:A1 / 1														
Nodo3d N.ro	DRENATE		NON DRENATE		Nodo3d N.ro	DRENATE		NON DRENATE		Nodo3d N.ro	DRENATE		NON DRENATE	
	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI		SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI		SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI
1	-0.222	ELAST.			2	-0.226	ELAST.			3	-0.678	ELAST.		
6	-0.770	ELAST.			7	-0.317	ELAST.			11	-0.205	ELAST.		
13	-0.648	ELAST.			15	-0.635	ELAST.			31	-0.214	ELAST.		
32	-0.717	ELAST.			33	-0.815	ELAST.			34	-0.314	ELAST.		
35	-0.551	ELAST.			36	-0.436	ELAST.			37	-0.340	ELAST.		
38	-0.265	ELAST.			39	-0.645	ELAST.			40	-0.534	ELAST.		
41	-0.444	ELAST.			42	-0.374	ELAST.			43	-0.227	ELAST.		
44	-0.214	ELAST.			45	-0.203	ELAST.			46	-0.199	ELAST.		
47	-0.222	ELAST.			48	-0.247	ELAST.			49	-0.279	ELAST.		
50	-0.662	ELAST.			51	-0.632	ELAST.			52	-0.624	ELAST.		
53	-0.624	ELAST.			54	-0.657	ELAST.			55	-0.688	ELAST.		
56	-0.727	ELAST.			57	-0.390	ELAST.			58	-0.481	ELAST.		
59	-0.450	ELAST.			60	-0.357	ELAST.			61	-0.562	ELAST.		
62	-0.586	ELAST.			63	-0.542	ELAST.			64	-0.531	ELAST.		
65	-0.423	ELAST.			66	-0.531	ELAST.			67	-0.327	ELAST.		
68	-0.264	ELAST.			69	-0.290	ELAST.			70	-0.406	ELAST.		
71	-0.308	ELAST.			72	-0.404	ELAST.			73	-0.545	ELAST.		
74	-0.420	ELAST.			75	-0.305	ELAST.			76	-0.317	ELAST.		
77	-0.248	ELAST.			78	-0.264	ELAST.			79	-0.231	ELAST.		
80	-0.228	ELAST.			81	-0.231	ELAST.			82	-0.215	ELAST.		
83	-0.247	ELAST.			84	-0.217	ELAST.			85	-0.244	ELAST.		
86	-0.216	ELAST.			87	-0.204	ELAST.			88	-0.203	ELAST.		
89	-0.321	ELAST.			90	-0.573	ELAST.			91	-0.612	ELAST.		
92	-0.452	ELAST.			93	-0.356	ELAST.			94	-0.499	ELAST.		
95	-0.406	ELAST.			96	-0.658	ELAST.			97	-0.553	ELAST.		
98	-0.292	ELAST.			99	-0.259	ELAST.			100	-0.394	ELAST.		
101	-0.464	ELAST.			102	-0.339	ELAST.			103	-0.228	ELAST.		
104	-0.212	ELAST.			105	-0.256	ELAST.			106	-0.233	ELAST.		
107	-0.295	ELAST.			108	-0.262	ELAST.			109	-0.341	ELAST.		
110	-0.298	ELAST.			111	-0.697	ELAST.			112	-0.680	ELAST.		
113	-0.433	ELAST.			114	-0.356	ELAST.			115	-0.224	ELAST.		
116	-0.222	ELAST.			117	-0.469	ELAST.			118	-0.540	ELAST.		
119	-0.616	ELAST.			120	-0.520	ELAST.			121	-0.668	ELAST.		
122	-0.663	ELAST.			123	-0.290	ELAST.			124	-0.239	ELAST.		
125	-0.208	ELAST.			126	-0.198	ELAST.			127	-0.196	ELAST.		
128	-0.680	ELAST.			129	-0.666	ELAST.			130	-0.702	ELAST.		
131	-0.772	ELAST.			132	-0.734	ELAST.			133	-0.716	ELAST.		
134	-0.623	ELAST.			135	-0.204	ELAST.			136	-0.221	ELAST.		
137	-0.246	ELAST.			138	-0.409	ELAST.			139	-0.278	ELAST.		
140	-0.359	ELAST.												

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	107 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


CEDIMENTI ELASTICI ED EDOMETRICI															
Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
1	Rare 1	2.26		2	Rare 1	2.51		3	Rare 1	1.15		4	Rare 1	1.42	
	Rare 2	2.21			Rare 2	2.44			Rare 2	1.10			Rare 2	1.35	
	Freq 1	2.18			Freq 1	2.41			Freq 1	1.07			Freq 1	1.31	
	Freq 2	2.16			Freq 2	2.39			Freq 2	1.05			Freq 2	1.30	
	Perm 1	2.16			Perm 1	2.38			Perm 1	1.04			Perm 1	1.28	
	MAX.	2.26			MAX.	2.51			MAX.	1.15			MAX.	1.42	
5	Rare 1	2.89		6	Rare 1	1.53		7	Rare 1	3.12		8	Rare 1	1.79	
	Rare 2	2.82			Rare 2	1.45			Rare 2	3.04			Rare 2	1.70	
	Freq 1	2.78			Freq 1	1.41			Freq 1	2.99			Freq 1	1.65	
	Freq 2	2.76			Freq 2	1.39			Freq 2	2.97			Freq 2	1.63	
	Perm 1	2.75			Perm 1	1.38			Perm 1	2.96			Perm 1	1.62	
	MAX.	2.89			MAX.	1.53			MAX.	3.12			MAX.	1.79	
9	Rare 1	0.87		10	Rare 1	1.73		11	Rare 1	1.92		12	Rare 1	1.12	
	Rare 2	0.83			Rare 2	1.68			Rare 2	1.86			Rare 2	1.06	
	Freq 1	0.81			Freq 1	1.66			Freq 1	1.83			Freq 1	1.03	
	Freq 2	0.79			Freq 2	1.65			Freq 2	1.82			Freq 2	1.02	
	Perm 1	0.79			Perm 1	1.65			Perm 1	1.81			Perm 1	1.01	
	MAX.	0.87			MAX.	1.73			MAX.	1.92			MAX.	1.12	
13	Rare 1	2.42		14	Rare 1	2.35		15	Rare 1	1.99		16	Rare 1	1.60	
	Rare 2	2.35			Rare 2	2.27			Rare 2	1.92			Rare 2	1.53	
	Freq 1	2.32			Freq 1	2.24			Freq 1	1.88			Freq 1	1.50	
	Freq 2	2.30			Freq 2	2.22			Freq 2	1.86			Freq 2	1.48	
	Perm 1	2.29			Perm 1	2.21			Perm 1	1.85			Perm 1	1.47	
	MAX.	2.42			MAX.	2.35			MAX.	1.99			MAX.	1.60	
17	Rare 1	2.85		18	Rare 1	2.64		19	Rare 1	2.30		20	Rare 1	1.93	
	Rare 2	2.76			Rare 2	2.56			Rare 2	2.21			Rare 2	1.85	
	Freq 1	2.71			Freq 1	2.51			Freq 1	2.16			Freq 1	1.80	
	Freq 2	2.69			Freq 2	2.48			Freq 2	2.14			Freq 2	1.78	
	Perm 1	2.68			Perm 1	2.47			Perm 1	2.13			Perm 1	1.77	
	MAX.	2.85			MAX.	2.64			MAX.	2.30			MAX.	1.93	
21	Rare 1	1.43		22	Rare 1	1.63		23	Rare 1	1.70		24	Rare 1	1.75	
	Rare 2	1.36			Rare 2	1.55			Rare 2	1.62			Rare 2	1.67	
	Freq 1	1.32			Freq 1	1.51			Freq 1	1.57			Freq 1	1.62	
	Freq 2	1.30			Freq 2	1.48			Freq 2	1.55			Freq 2	1.60	
	Perm 1	1.29			Perm 1	1.47			Perm 1	1.54			Perm 1	1.59	
	MAX.	1.43			MAX.	1.63			MAX.	1.70			MAX.	1.75	
25	Rare 1	1.80		26	Rare 1	1.81		27	Rare 1	1.70		28	Rare 1	2.80	
	Rare 2	1.71			Rare 2	1.72			Rare 2	1.61			Rare 2	2.73	
	Freq 1	1.67			Freq 1	1.67			Freq 1	1.56			Freq 1	2.70	
	Freq 2	1.64			Freq 2	1.64			Freq 2	1.54			Freq 2	2.68	
	Perm 1	1.63			Perm 1	1.63			Perm 1	1.53			Perm 1	2.67	
	MAX.	1.80			MAX.	1.81			MAX.	1.70			MAX.	2.80	
29	Rare 1	2.96		30	Rare 1	3.04		31	Rare 1	3.09		32	Rare 1	3.13	
	Rare 2	2.89			Rare 2	2.96			Rare 2	3.01			Rare 2	3.05	
	Freq 1	2.85			Freq 1	2.92			Freq 1	2.97			Freq 1	3.00	
	Freq 2	2.83			Freq 2	2.90			Freq 2	2.94			Freq 2	2.98	
	Perm 1	2.82			Perm 1	2.89			Perm 1	2.93			Perm 1	2.97	
	MAX.	2.96			MAX.	3.04			MAX.	3.09			MAX.	3.13	
33	Rare 1	3.11		34	Rare 1	3.04		35	Rare 1	2.36		36	Rare 1	2.61	
	Rare 2	3.03			Rare 2	2.96			Rare 2	2.29			Rare 2	2.53	
	Freq 1	2.98			Freq 1	2.91			Freq 1	2.25			Freq 1	2.50	
	Freq 2	2.96			Freq 2	2.89			Freq 2	2.23			Freq 2	2.47	
	Perm 1	2.95			Perm 1	2.88			Perm 1	2.22			Perm 1	2.46	
	MAX.	3.11			MAX.	3.04			MAX.	2.36			MAX.	2.61	
37	Rare 1	2.53		38	Rare 1	2.19		39	Rare 1	2.99		40	Rare 1	2.88	
	Rare 2	2.46			Rare 2	2.12			Rare 2	2.91			Rare 2	2.80	
	Freq 1	2.42			Freq 1	2.08			Freq 1	2.87			Freq 1	2.77	
	Freq 2	2.40			Freq 2	2.06			Freq 2	2.85			Freq 2	2.74	
	Perm 1	2.39			Perm 1	2.05			Perm 1	2.84			Perm 1	2.74	
	MAX.	2.53			MAX.	2.19			MAX.	2.99			MAX.	2.88	
41	Rare 1	3.01		42	Rare 1	3.05		43	Rare 1	2.45		44	Rare 1	3.08	
	Rare 2	2.93			Rare 2	2.96			Rare 2	2.38			Rare 2	3.00	
	Freq 1	2.89			Freq 1	2.92			Freq 1	2.34			Freq 1	2.95	
	Freq 2	2.86			Freq 2	2.90			Freq 2	2.32			Freq 2	2.93	
	Perm 1	2.86			Perm 1	2.89			Perm 1	2.31			Perm 1	2.92	
	MAX.	3.01			MAX.	3.05			MAX.	2.45			MAX.	3.08	
45	Rare 1	2.04		46	Rare 1	1.83		47	Rare 1	1.96		48	Rare 1	2.41	
	Rare 2	1.97			Rare 2	1.76			Rare 2	1.89			Rare 2	2.34	
	Freq 1	1.94			Freq 1	1.73			Freq 1	1.85			Freq 1	2.30	
	Freq 2	1.91			Freq 2	1.70			Freq 2	1.83			Freq 2	2.28	
	Perm 1	1.90			Perm 1	1.70			Perm 1	1.82			Perm 1	2.27	
	MAX.	2.04			MAX.	1.83			MAX.	1.96			MAX.	2.41	
49	Rare 1	1.96		50	Rare 1	2.42		51	Rare 1	3.12		52	Rare 1	2.47	
	Rare 2	1.89			Rare 2	2.34			Rare 2	3.04			Rare 2	2.39	
	Freq 1	1.85			Freq 1	2.30			Freq 1	2.99			Freq 1	2.35	
	Freq 2	1.83			Freq 2	2.28			Freq 2	2.97			Freq 2	2.33	
	Perm 1	1.82			Perm 1	2.27			Perm 1	2.95			Perm 1	2.32	
	MAX.	1.96			MAX.	2.42			MAX.	3.12			MAX.	2.47	
53	Rare 1	1.95		54	Rare 1	2.10		55	Rare 1	1.80		56	Rare 1	1.83	
	Rare 2	1.88			Rare 2	2.02			Rare 2	1.72			Rare 2	1.75	
	Freq 1	1.84			Freq 1	1.99			Freq 1	1.69			Freq 1	1.71	
	Freq 2	1.82			Freq 2	1.96			Freq 2	1.66			Freq 2	1.69	

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	108 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

CEDIMENTI ELASTICI ED EDOMETRICI															
Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
	Perm 1	1.81			Perm 1	1.95			Perm 1	1.65			Perm 1	1.68	
	MAX.	1.95			MAX.	2.10			MAX.	1.80			MAX.	1.83	
57	Rare 1	1.52		58	Rare 1	1.65		59	Rare 1	1.78		60	Rare 1	1.73	
	Rare 2	1.45			Rare 2	1.57			Rare 2	1.70			Rare 2	1.64	
	Freq 1	1.41			Freq 1	1.50			Freq 1	1.66			Freq 1	1.60	
	Freq 2	1.39			Freq 2	1.53			Freq 2	1.64			Freq 2	1.58	
	Perm 1	1.38			Perm 1	1.49			Perm 1	1.63			Perm 1	1.57	
	MAX.	1.52			MAX.	1.65			MAX.	1.78			MAX.	1.73	
61	Rare 1	1.77		62	Rare 1	1.77		63	Rare 1	1.77		64	Rare 1	1.79	
	Rare 2	1.70			Rare 2	1.69			Rare 2	1.70			Rare 2	1.71	
	Freq 1	1.66			Freq 1	1.65			Freq 1	1.66			Freq 1	1.67	
	Freq 2	1.64			Freq 2	1.63			Freq 2	1.64			Freq 2	1.65	
	Perm 1	1.63			Perm 1	1.62			Perm 1	1.63			Perm 1	1.64	
	MAX.	1.77			MAX.	1.77			MAX.	1.77			MAX.	1.79	
65	Rare 1	1.79		66	Rare 1	1.84		67	Rare 1	2.01		68	Rare 1	3.17	
	Rare 2	1.70			Rare 2	1.75			Rare 2	1.94			Rare 2	3.08	
	Freq 1	1.66			Freq 1	1.70			Freq 1	1.90			Freq 1	3.03	
	Freq 2	1.63			Freq 2	1.68			Freq 2	1.88			Freq 2	3.01	
	Perm 1	1.62			Perm 1	1.67			Perm 1	1.87			Perm 1	3.00	
	MAX.	1.79			MAX.	1.84			MAX.	2.01			MAX.	3.17	
69	Rare 1	3.21		70	Rare 1	2.58		71	Rare 1	2.15		72	Rare 1	2.74	
	Rare 2	3.12			Rare 2	2.50			Rare 2	2.08			Rare 2	2.66	
	Freq 1	3.07			Freq 1	2.45			Freq 1	2.03			Freq 1	2.61	
	Freq 2	3.05			Freq 2	2.43			Freq 2	2.01			Freq 2	2.59	
	Perm 1	3.03			Perm 1	2.42			Perm 1	2.00			Perm 1	2.58	
	MAX.	3.21			MAX.	2.58			MAX.	2.15			MAX.	2.74	
73	Rare 1	2.39		74	Rare 1	3.16		75	Rare 1	2.94		76	Rare 1	1.95	
	Rare 2	2.31			Rare 2	3.07			Rare 2	2.85			Rare 2	1.87	
	Freq 1	2.26			Freq 1	3.02			Freq 1	2.80			Freq 1	1.83	
	Freq 2	2.24			Freq 2	2.99			Freq 2	2.78			Freq 2	1.81	
	Perm 1	2.23			Perm 1	2.98			Perm 1	2.77			Perm 1	1.80	
	MAX.	2.39			MAX.	3.16			MAX.	2.94			MAX.	1.95	
77	Rare 1	1.82		78	Rare 1	2.40		79	Rare 1	2.68		80	Rare 1	2.16	
	Rare 2	1.75			Rare 2	2.31			Rare 2	2.58			Rare 2	2.08	
	Freq 1	1.71			Freq 1	2.26			Freq 1	2.53			Freq 1	2.03	
	Freq 2	1.69			Freq 2	2.24			Freq 2	2.51			Freq 2	2.01	
	Perm 1	1.68			Perm 1	2.22			Perm 1	2.50			Perm 1	2.00	
	MAX.	1.82			MAX.	2.40			MAX.	2.68			MAX.	2.16	
81	Rare 1	1.84		82	Rare 1	1.88		83	Rare 1	1.91		84	Rare 1	1.90	
	Rare 2	1.76			Rare 2	1.78			Rare 2	1.83			Rare 2	1.80	
	Freq 1	1.71			Freq 1	1.74			Freq 1	1.78			Freq 1	1.75	
	Freq 2	1.69			Freq 2	1.71			Freq 2	1.76			Freq 2	1.73	
	Perm 1	1.68			Perm 1	1.70			Perm 1	1.75			Perm 1	1.72	
	MAX.	1.84			MAX.	1.88			MAX.	1.91			MAX.	1.90	
85	Rare 1	2.03		86	Rare 1	1.89		87	Rare 1	2.13		88	Rare 1	1.80	
	Rare 2	1.94			Rare 2	1.80			Rare 2	2.04			Rare 2	1.71	
	Freq 1	1.89			Freq 1	1.75			Freq 1	1.99			Freq 1	1.66	
	Freq 2	1.87			Freq 2	1.73			Freq 2	1.96			Freq 2	1.64	
	Perm 1	1.86			Perm 1	1.71			Perm 1	1.95			Perm 1	1.63	
	MAX.	2.03			MAX.	1.89			MAX.	2.13			MAX.	1.80	
89	Rare 1	2.43		90	Rare 1	2.46		91	Rare 1	2.03		92	Rare 1	1.80	
	Rare 2	2.37			Rare 2	2.40			Rare 2	1.97			Rare 2	1.73	
	Freq 1	2.34			Freq 1	2.37			Freq 1	1.94			Freq 1	1.70	
	Freq 2	2.33			Freq 2	2.35			Freq 2	1.92			Freq 2	1.68	
	Perm 1	2.32			Perm 1	2.34			Perm 1	1.91			Perm 1	1.68	
	MAX.	2.43			MAX.	2.46			MAX.	2.03			MAX.	1.80	
93	Rare 1	1.14		94	Rare 1	1.25		95	Rare 1	2.10		96	Rare 1	2.27	
	Rare 2	1.08			Rare 2	1.18			Rare 2	2.02			Rare 2	2.19	
	Freq 1	1.06			Freq 1	1.15			Freq 1	1.98			Freq 1	2.15	
	Freq 2	1.04			Freq 2	1.13			Freq 2	1.96			Freq 2	2.13	
	Perm 1	1.03			Perm 1	1.13			Perm 1	1.95			Perm 1	2.12	
	MAX.	1.14			MAX.	1.25			MAX.	2.10			MAX.	2.27	
97	Rare 1	1.95		98	Rare 1	1.90		99	Rare 1	2.56		100	Rare 1	2.62	
	Rare 2	1.90			Rare 2	1.85			Rare 2	2.49			Rare 2	2.55	
	Freq 1	1.87			Freq 1	1.82			Freq 1	2.46			Freq 1	2.52	
	Freq 2	1.86			Freq 2	1.80			Freq 2	2.44			Freq 2	2.50	
	Perm 1	1.85			Perm 1	1.80			Perm 1	2.43			Perm 1	2.49	
	MAX.	1.95			MAX.	1.90			MAX.	2.56			MAX.	2.62	
101	Rare 1	1.46		102	Rare 1	1.14		103	Rare 1	1.34		104	Rare 1	1.40	
	Rare 2	1.40			Rare 2	1.09			Rare 2	1.27			Rare 2	1.33	
	Freq 1	1.37			Freq 1	1.07			Freq 1	1.24			Freq 1	1.30	
	Freq 2	1.35			Freq 2	1.05			Freq 2	1.22			Freq 2	1.28	
	Perm 1	1.35			Perm 1	1.04			Perm 1	1.21			Perm 1	1.27	
	MAX.	1.46			MAX.	1.14			MAX.	1.34			MAX.	1.40	
105	Rare 1	1.44		106	Rare 1	2.66		107	Rare 1	2.65		108	Rare 1	2.65	
	Rare 2	1.37			Rare 2	2.59			Rare 2	2.58			Rare 2	2.57	
	Freq 1	1.33			Freq 1	2.55			Freq 1	2.55			Freq 1	2.54	
	Freq 2	1.31			Freq 2	2.53			Freq 2	2.53			Freq 2	2.52	
	Perm 1	1.30			Perm 1	2.52			Perm 1	2.52			Perm 1	2.51	
	MAX.	1.44			MAX.	2.66			MAX.	2.65			MAX.	2.65	

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	109 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

CEDIMENTI ELASTICI ED EDOMETRICI															
Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
109	Rare 1	2.53		110	Rare 1	2.59		111	Rare 1	2.25		112	Rare 1	2.25	
	Rare 2	2.46			Rare 2	2.52			Rare 2	2.18			Rare 2	2.18	
	Freq 1	2.43			Freq 1	2.48			Freq 1	2.15			Freq 1	2.14	
	Freq 2	2.41			Freq 2	2.47			Freq 2	2.13			Freq 2	2.13	
	Perm 1	2.40			Perm 1	2.46			Perm 1	2.12			Perm 1	2.12	
	MAX.	2.53			MAX.	2.59			MAX.	2.25			MAX.	2.25	
113	Rare 1	1.46		114	Rare 1	1.46		115	Rare 1	1.42		116	Rare 1	1.67	
	Rare 2	1.39			Rare 2	1.39			Rare 2	1.35			Rare 2	1.60	
	Freq 1	1.35			Freq 1	1.35			Freq 1	1.31			Freq 1	1.56	
	Freq 2	1.33			Freq 2	1.33			Freq 2	1.29			Freq 2	1.55	
	Perm 1	1.32			Perm 1	1.32			Perm 1	1.28			Perm 1	1.54	
	MAX.	1.46			MAX.	1.46			MAX.	1.42			MAX.	1.67	
117	Rare 1	1.32		118	Rare 1	1.37									
	Rare 2	1.25			Rare 2	1.31									
	Freq 1	1.21			Freq 1	1.28									
	Freq 2	1.20			Freq 2	1.26									
	Perm 1	1.19			Perm 1	1.25									
	MAX.	1.32			MAX.	1.37									

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0.7	1.07	2	0.7	1.17	3	0.8	0.40	4	0.7	0.53	5	0.8	1.21	6	0.7	0.60
	0.8	0.63		0.8	0.78		0.9	0.25		0.8	0.53		0.9	0.83		0.8	0.40
	0.9	0.55		0.9	0.65		1.0	0.22		0.9	0.33		1.0	0.75		0.9	0.35
	1.0	0.50		1.0	0.57		1.1	0.20		1.0	0.29		1.1	0.70		1.0	0.32
	1.1	0.46		1.1	0.52		1.2	0.19		1.1	0.27		1.2	0.66		1.1	0.30
	1.2	0.44		1.2	0.49		1.3	0.18		1.2	0.25		1.3	0.62		1.2	0.28
	1.3	0.42		1.3	0.46		1.4	0.18		1.3	0.24		1.4	0.60		1.3	0.27
	1.4	0.40		1.4	0.44		1.5	0.17		1.4	0.23		1.5	0.57		1.4	0.26
	1.5	0.38		1.5	0.42		1.6	0.17		1.5	0.22		1.6	0.55		1.5	0.25
	1.6	0.37		1.6	0.40		1.7	0.16		1.6	0.21		1.7	0.53		1.6	0.25
	1.7	0.35		1.7	0.39		1.8	0.16		1.7	0.21		1.8	0.51		1.7	0.24
	1.8	0.34		1.8	0.38		1.9	0.16		1.8	0.20		1.9	0.49		1.8	0.24
	1.9	0.33		1.9	0.37		2.0	0.16		1.9	0.20		2.0	0.48		1.9	0.23
	2.0	0.32		2.0	0.36		2.1	0.15		2.0	0.19		2.1	0.43		2.0	0.23
	2.1	0.31		2.1	0.35		2.2	0.13		2.1	0.19		2.2	0.40		2.1	0.22
	2.2	0.29		2.2	0.34		2.3	0.13		2.2	0.19		2.3	0.39		2.2	0.19
	2.3	0.28		2.3	0.33		2.4	0.13		2.3	0.16		2.4	0.37		2.3	0.17
	2.4	0.27		2.4	0.32		2.5	0.12		2.4	0.16		2.5	0.34		2.4	0.17
	2.5	0.26		2.5	0.30		2.6	0.10		2.5	0.15		2.6	0.33		2.5	0.16
	2.6	0.23		2.6	0.26		2.7	0.10		2.6	0.13		2.7	0.30		2.6	0.14
	2.7	0.19		2.7	0.24		2.8	0.10		2.7	0.12		2.8	0.28		2.7	0.14
	2.8	0.19		2.8	0.22		2.9	0.10		2.8	0.12		2.9	0.22		2.8	0.13
	2.9	0.18		2.9	0.16		3.0	0.09		2.9	0.12		3.0	0.19		2.9	0.13
	3.0	0.15		3.0	0.14		3.1	0.09		3.0	0.11		3.1	0.18		3.0	0.12
	3.1	0.15		3.1	0.14		3.2	0.08		3.1	0.09		3.2	0.11		3.1	0.11
	3.2	0.11		3.2	0.12		3.3	0.07		3.2	0.09		3.3	0.11		3.2	0.10
	3.3	0.09		3.3	0.11		3.4	0.06		3.3	0.08		3.4	0.08		3.3	0.10
	3.4	0.07		3.4	0.07		3.5	0.06		3.4	0.06		3.5	0.09		3.4	0.07
	3.5	0.07		3.5	0.07		3.6	0.06		3.5	0.06		3.6	0.09		3.5	0.07
	3.6	0.07		3.6	0.08		3.7	0.06		3.6	0.06		3.7	0.08		3.6	0.07


7	0.8	1.24	8	0.7	0.68	9	0.5	0.36	10	0.5	1.06	11	0.5	1.23	12	0.6	0.53
	0.9	0.87		0.8	0.46		0.6	0.19		0.6	0.60		0.6	0.66		0.7	0.26
	1.0	0.78		0.9	0.41		0.7	0.16		0.7	0.47		0.7	0.53		0.8	0.22
	1.1	0.72		1.0	0.37		0.8	0.14		0.8	0.39		0.8	0.45		0.9	0.20
	1.2	0.68		1.1	0.34		0.9	0.13		0.9	0.35		0.9	0.40		1.0	0.18
	1.3	0.65		1.2	0.32		1.0	0.12		1.0	0.32		1.0	0.36		1.1	0.17
	1.4	0.62		1.3	0.31		1.1	0.12		1.1	0.29		1.1	0.34		1.2	0.16
	1.5	0.59		1.4	0.30		1.2	0.11		1.2	0.28		1.2	0.32		1.3	0.15
	1.6	0.57		1.5	0.29		1.3	0.11		1.3	0.27		1.3	0.30		1.4	0.15
	1.7	0.56		1.6	0.28		1.4	0.11		1.4	0.26		1.4	0.29		1.5	0.14
	1.8	0.54		1.7	0.27		1.5	0.11		1.5	0.25		1.5	0.28		1.6	0.14
	1.9	0.52		1.8	0.27		1.6	0.11		1.6	0.24		1.6	0.27		1.7	0.14
	2.0	0.51		1.9	0.26		1.7	0.11		1.7	0.24		1.7	0.27		1.8	0.14
	2.1	0.46		2.0	0.26		1.8	0.11		1.8	0.24		1.8	0.26		1.9	0.14
	2.2	0.45		2.1	0.25		1.9	0.11		1.9	0.23		1.9	0.26		2.0	0.13
	2.3	0.43		2.2	0.23		2.0	0.11		2.0	0.23		2.0	0.23		2.1	0.13
	2.4	0.42		2.3	0.21		2.1	0.11		2.1	0.19		2.1	0.22		2.2	0.13
	2.5	0.40		2.4	0.21		2.2	0.11		2.2	0.19		2.2	0.19		2.3	0.11
	2.6	0.38		2.5	0.19		2.3	0.10		2.3	0.17		2.3	0.16		2.4	0.11
	2.7	0.36		2.6	0.17		2.4	0.10		2.4	0.17		2.4	0.16		2.5	0.10
	2.8	0.34		2.7	0.17		2.5	0.10		2.5	0.17		2.5	0.16		2.6	0.10
	2.9	0.26		2.8	0.17		2.6	0.10		2.6	0.15		2.6	0.16		2.7	0.10
	3.0	0.21		2.9	0.17		2.7	0.07		2.7	0.15		2.7	0.15		2.8	0.09
	3.1	0.20		3.0	0.15		2.8	0.07		2.8	0.13		2.8	0.15		2.9	0.08
	3.2	0.15		3.1	0.13		2.9	0.07		2.9	0.12		2.9	0.14		3.0	0.08
	3.3	0.15		3.2	0.12		3.0	0.06		3.0	0.11		3.0	0.13		3.1	0.08
	3.4	0.12		3.3	0.12		3.1	0.06		3.1	0.09		3.1	0.13		3.2	0.08
	3.5	0.12		3.4	0.10		3.2	0.07		3.2	0.09		3.2	0.10		3.3	0.08
	3.6	0.12		3.5	0.09		3.3	0.07		3.3	0.09		3.3	0.10		3.4	0.06

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	110 di 148

	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3.7	0.12		3.6	0.09		3.4	0.06		3.4	0.07		3.4	0.07		3.5	0.07
13	0.8	0.97	14	0.8	0.86	15	0.8	0.74	16	0.8	0.57	17	0.9	1.10	18	0.8	1.00
	0.9	0.69		0.9	0.86		0.9	0.55		0.9	0.42		1.0	0.82		0.9	0.99
	1.0	0.62		1.0	0.64		1.0	0.49		1.0	0.38		1.1	0.73		1.0	0.69
	1.1	0.57		1.1	0.57		1.1	0.45		1.1	0.35		1.2	0.67		1.1	0.63
	1.2	0.54		1.2	0.53		1.2	0.42		1.2	0.32		1.3	0.63		1.2	0.58
	1.3	0.51		1.3	0.50		1.3	0.40		1.3	0.31		1.4	0.59		1.3	0.55
	1.4	0.49		1.4	0.47		1.4	0.38		1.4	0.30		1.5	0.56		1.4	0.53
	1.5	0.47		1.5	0.45		1.5	0.37		1.5	0.29		1.6	0.54		1.5	0.51
	1.6	0.46		1.6	0.43		1.6	0.36		1.6	0.28		1.7	0.52		1.6	0.49
	1.7	0.44		1.7	0.42		1.7	0.35		1.7	0.27		1.8	0.50		1.7	0.48
	1.8	0.43		1.8	0.41		1.8	0.34		1.8	0.26		1.9	0.48		1.8	0.46
	1.9	0.42		1.9	0.40		1.9	0.33		1.9	0.26		2.0	0.47		1.9	0.45
	2.0	0.41		2.0	0.38		2.0	0.32		2.0	0.25		2.1	0.45		2.0	0.44
	2.1	0.37		2.1	0.38		2.1	0.32		2.1	0.24		2.2	0.43		2.1	0.43
	2.2	0.36		2.2	0.35		2.2	0.31		2.2	0.23		2.3	0.39		2.2	0.42
	2.3	0.34		2.3	0.34		2.3	0.28		2.3	0.20		2.4	0.38		2.3	0.39
	2.4	0.31		2.4	0.33		2.4	0.28		2.4	0.20		2.5	0.35		2.4	0.38
	2.5	0.31		2.5	0.31		2.5	0.26		2.5	0.18		2.6	0.29		2.5	0.37
	2.6	0.22		2.6	0.26		2.6	0.22		2.6	0.16		2.7	0.24		2.6	0.29
	2.7	0.22		2.7	0.22		2.7	0.19		2.7	0.15		2.8	0.24		2.7	0.26
	2.8	0.20		2.8	0.21		2.8	0.17		2.8	0.14		2.9	0.23		2.8	0.24
	2.9	0.20		2.9	0.21		2.9	0.15		2.9	0.13		3.0	0.16		2.9	0.20
	3.0	0.19		3.0	0.17		3.0	0.15		3.0	0.13		3.1	0.16		3.0	0.19
	3.1	0.13		3.1	0.16		3.1	0.14		3.1	0.12		3.2	0.15		3.1	0.15
	3.2	0.12		3.2	0.14		3.2	0.12		3.2	0.10		3.3	0.11		3.2	0.15
	3.3	0.10		3.3	0.11		3.3	0.11		3.3	0.08		3.4	0.08		3.3	0.13
	3.4	0.08		3.4	0.08		3.4	0.09		3.4	0.07		3.5	0.08		3.4	0.08
	3.5	0.08		3.5	0.08		3.5	0.08		3.5	0.07		3.6	0.07		3.5	0.09
	3.6	0.08		3.6	0.08		3.6	0.08		3.6	0.08		3.7	0.08		3.6	0.08
	3.7	0.08		3.7	0.08		3.7	0.08		3.7	0.07		3.8	0.08		3.7	0.08
19	0.7	0.87	20	0.9	0.70	21	0.6	0.62	22	0.7	0.62	23	0.7	0.64	24	0.7	0.66
	0.8	0.87		1.0	0.49		0.7	0.45		0.8	0.42		0.8	0.43		0.8	0.45
	0.9	0.67		1.1	0.44		0.8	0.38		0.9	0.37		0.9	0.38		0.9	0.40
	1.0	0.59		1.2	0.41		0.9	0.34		1.0	0.34		1.0	0.35		1.0	0.36
	1.1	0.53		1.3	0.38		1.0	0.30		1.1	0.32		1.1	0.32		1.1	0.33
	1.2	0.50		1.4	0.37		1.1	0.28		1.2	0.30		1.2	0.31		1.2	0.31
	1.3	0.47		1.5	0.35		1.2	0.26		1.3	0.28		1.3	0.29		1.3	0.30
	1.4	0.45		1.6	0.34		1.3	0.25		1.4	0.27		1.4	0.28		1.4	0.29
	1.5	0.43		1.7	0.33		1.4	0.24		1.5	0.26		1.5	0.27		1.5	0.28
	1.6	0.42		1.8	0.32		1.5	0.23		1.6	0.26		1.6	0.26		1.6	0.27
	1.7	0.41		1.9	0.31		1.6	0.22		1.7	0.25		1.7	0.26		1.7	0.26
	1.8	0.40		2.0	0.30		1.7	0.22		1.8	0.25		1.8	0.25		1.8	0.26
	1.9	0.39		2.1	0.26		1.8	0.21		1.9	0.24		1.9	0.25		1.9	0.25
	2.0	0.38		2.2	0.26		1.9	0.21		2.0	0.24		2.0	0.24		2.0	0.25
	2.1	0.35		2.3	0.24		2.0	0.20		2.1	0.23		2.1	0.24		2.1	0.24
	2.2	0.34		2.4	0.24		2.1	0.19		2.2	0.21		2.2	0.22		2.2	0.22
	2.3	0.33		2.5	0.23		2.2	0.18		2.3	0.19		2.3	0.20		2.3	0.20
	2.4	0.32		2.6	0.17		2.3	0.16		2.4	0.19		2.4	0.20		2.4	0.20
	2.5	0.32		2.7	0.17		2.4	0.15		2.5	0.17		2.5	0.18		2.5	0.19
	2.6	0.22		2.8	0.17		2.5	0.14		2.6	0.15		2.6	0.16		2.6	0.17
	2.7	0.22		2.9	0.16		2.6	0.14		2.7	0.15		2.7	0.16		2.7	0.17
	2.8	0.21		3.0	0.15		2.7	0.13		2.8	0.15		2.8	0.16		2.8	0.17
	2.9	0.18		3.1	0.12		2.8	0.12		2.9	0.15		2.9	0.16		2.9	0.16
	3.0	0.17		3.2	0.11		2.9	0.12		3.0	0.14		3.0	0.15		3.0	0.15
	3.1	0.14		3.3	0.09		3.0	0.11		3.1	0.11		3.1	0.12		3.1	0.12
	3.2	0.13		3.4	0.07		3.1	0.11		3.2	0.11		3.2	0.11		3.2	0.12
	3.3	0.12		3.5	0.08		3.2	0.09		3.3	0.11		3.3	0.12		3.3	0.12
	3.4	0.09		3.6	0.08		3.3	0.08		3.4	0.08		3.4	0.09		3.4	0.10
	3.5	0.09		3.7	0.08		3.4	0.06		3.5	0.08		3.5	0.09		3.5	0.09
	3.6	0.08		3.8	0.07		3.5	0.06		3.6	0.08		3.6	0.09		3.6	0.09
25	0.7	0.70	26	0.7	0.74	27	0.7	0.70	28	0.8	1.22	29	0.8	1.20	30	0.8	1.21
	0.8	0.47		0.8	0.49		0.8	0.45		0.9	0.82		0.9	0.84		0.9	0.85
	0.9	0.42		0.9	0.44		0.9	0.41		1.0	0.74		1.0	0.75		1.0	0.76
	1.0	0.38		1.0	0.40		1.0	0.37		1.1	0.68		1.1	0.70		1.1	0.70
	1.1	0.36		1.1	0.37		1.1	0.35		1.2	0.63		1.2	0.65		1.2	0.66
	1.2	0.34		1.2	0.35		1.2	0.33		1.3	0.59		1.3	0.62		1.3	0.63
	1.3	0.32		1.3	0.33		1.3	0.31		1.4	0.56		1.4	0.60		1.4	0.60
	1.4	0.31		1.4	0.32		1.4	0.30		1.5	0.53		1.5	0.57		1.5	0.58
	1.5	0.30		1.5	0.31		1.5	0.29		1.6	0.51		1.6	0.55		1.6	0.56
	1.6	0.29		1.6	0.30		1.6	0.28		1.7	0.49		1.7	0.54		1.7	0.54
	1.7	0.28		1.7	0.29		1.7	0.28		1.8	0.47		1.8	0.52		1.8	0.53
	1.8	0.28		1.8	0.28		1.8	0.27		1.9	0.45		1.9	0.51		1.9	0.51
	1.9	0.27		1.9	0.28		1.9	0.26		2.0	0.43		2.0	0.49		2.0	0.50
	2.0	0.27		2.0	0.27		2.0	0.25		2.1	0.40		2.1	0.45		2.1	0.45
	2.1	0.26		2.1	0.26		2.1	0.25		2.2	0.38		2.2	0.43		2.2	0.44
	2.2	0.23		2.2	0.24		2.2	0.21		2.3	0.37		2.3	0.42		2.3	0.43
	2.3	0.22		2.3	0.22		2.3	0.18		2.4	0.36		2.4	0.40		2.4	0.41
	2.4	0.22		2.4	0.21		2.4	0.17		2.5	0.31		2.5	0.37		2.5	0.39


DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	111 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTA' DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2.5	0.20		2.5	0.20		2.5	0.17		2.6	0.30		2.6	0.35		2.6	0.37
	2.6	0.17		2.6	0.17		2.6	0.16		2.7	0.25		2.7	0.33		2.7	0.35
	2.7	0.17		2.7	0.17		2.7	0.16		2.8	0.22		2.8	0.31		2.8	0.33
	2.8	0.17		2.8	0.17		2.8	0.16		2.9	0.19		2.9	0.24		2.9	0.26
	2.9	0.17		2.9	0.16		2.9	0.15		3.0	0.19		3.0	0.19		3.0	0.21
	3.0	0.15		3.0	0.15		3.0	0.13		3.1	0.19		3.1	0.19		3.1	0.20
	3.1	0.13		3.1	0.13		3.1	0.11		3.2	0.11		3.2	0.14		3.2	0.15
	3.2	0.12		3.2	0.12		3.2	0.10		3.3	0.11		3.3	0.14		3.3	0.15
	3.3	0.12		3.3	0.11		3.3	0.10		3.4	0.09		3.4	0.10		3.4	0.11
	3.4	0.10		3.4	0.08		3.4	0.07		3.5	0.08		3.5	0.10		3.5	0.11
	3.5	0.09		3.5	0.08		3.5	0.07		3.6	0.08		3.6	0.10		3.6	0.12
	3.6	0.09		3.6	0.08		3.6	0.07		3.7	0.07		3.7	0.10		3.7	0.11
31	0.8	1.23	32	0.8	1.26	33	0.8	1.28	34	0.8	1.29	35	0.9	0.77	36	0.9	0.88
	0.9	0.86		0.9	0.88		0.9	0.90		0.9	0.91		1.0	0.65		1.0	0.74
	1.0	0.77		1.0	0.79		1.0	0.81		1.0	0.81		1.1	0.60		1.1	0.68
	1.1	0.71		1.1	0.73		1.1	0.75		1.1	0.74		1.2	0.57		1.2	0.64
	1.2	0.67		1.2	0.69		1.2	0.70		1.2	0.69		1.3	0.55		1.3	0.62
	1.3	0.64		1.3	0.66		1.3	0.67		1.3	0.65		1.4	0.53		1.4	0.60
	1.4	0.61		1.4	0.63		1.4	0.64		1.4	0.62		1.5	0.51		1.5	0.58
	1.5	0.59		1.5	0.61		1.5	0.62		1.5	0.59		1.6	0.50		1.6	0.56
	1.6	0.57		1.6	0.59		1.6	0.59		1.6	0.57		1.7	0.49		1.7	0.55
	1.7	0.55		1.7	0.57		1.7	0.57		1.7	0.54		1.8	0.47		1.8	0.53
	1.8	0.53		1.8	0.55		1.8	0.56		1.8	0.52		1.9	0.46		1.9	0.52
	1.9	0.52		1.9	0.53		1.9	0.54		1.9	0.51		2.0	0.45		2.0	0.50
	2.0	0.50		2.0	0.52		2.0	0.52		2.0	0.48		2.1	0.40		2.1	0.44
	2.1	0.46		2.1	0.47		2.1	0.46		2.1	0.46		2.2	0.38		2.2	0.42
	2.2	0.44		2.2	0.45		2.2	0.45		2.2	0.44		2.3	0.37		2.3	0.40
	2.3	0.43		2.3	0.44		2.3	0.44		2.3	0.40		2.4	0.35		2.4	0.39
	2.4	0.42		2.4	0.43		2.4	0.43		2.4	0.39		2.5	0.34		2.5	0.37
	2.5	0.39		2.5	0.40		2.5	0.39		2.5	0.36		2.6	0.33		2.6	0.36
	2.6	0.38		2.6	0.39		2.6	0.38		2.6	0.34		2.7	0.31		2.7	0.33
	2.7	0.36		2.7	0.36		2.7	0.35		2.7	0.31		2.8	0.30		2.8	0.32
	2.8	0.33		2.8	0.34		2.8	0.33		2.8	0.29		2.9	0.26		2.9	0.27
	2.9	0.26		2.9	0.26		2.9	0.25		2.9	0.23		3.0	0.18		3.0	0.16
	3.0	0.21		3.0	0.21		3.0	0.20		3.0	0.18		3.1	0.14		3.1	0.11
	3.1	0.20		3.1	0.21		3.1	0.19		3.1	0.18		3.2	0.11		3.2	0.11
	3.2	0.15		3.2	0.15		3.2	0.14		3.2	0.13		3.3	0.11		3.3	0.11
	3.3	0.15		3.3	0.15		3.3	0.13		3.3	0.13		3.4	0.09		3.4	0.07
	3.4	0.11		3.4	0.11		3.4	0.09		3.4	0.09		3.5	0.09		3.5	0.07
	3.5	0.12		3.5	0.11		3.5	0.09		3.5	0.09		3.6	0.09		3.6	0.07
	3.6	0.12		3.6	0.11		3.6	0.09		3.6	0.08		3.7	0.09		3.7	0.08
	3.7	0.12		3.7	0.11		3.7	0.09		3.7	0.08		3.8	0.08		3.8	0.08
37	1.0	0.80	38	1.0	0.63	39	1.0	1.06	40	0.9	1.06	41	1.0	1.04	42	1.0	1.03
	1.1	0.68		1.1	0.55		1.1	0.80		1.0	0.85		1.1	0.80		1.1	0.79
	1.2	0.64		1.2	0.52		1.2	0.75		1.1	0.77		1.2	0.75		1.2	0.74
	1.3	0.62		1.3	0.51		1.3	0.72		1.2	0.72		1.3	0.71		1.3	0.71
	1.4	0.60		1.4	0.50		1.4	0.69		1.3	0.68		1.4	0.69		1.4	0.68
	1.5	0.59		1.5	0.49		1.5	0.66		1.4	0.65		1.5	0.66		1.5	0.66
	1.6	0.58		1.6	0.49		1.6	0.64		1.5	0.62		1.6	0.64		1.6	0.64
	1.7	0.57		1.7	0.48		1.7	0.62		1.6	0.59		1.7	0.62		1.7	0.62
	1.8	0.56		1.8	0.48		1.8	0.60		1.7	0.57		1.8	0.61		1.8	0.60
	1.9	0.55		1.9	0.47		1.9	0.58		1.8	0.55		1.9	0.59		1.9	0.59
	2.0	0.54		2.0	0.47		2.0	0.57		1.9	0.53		2.0	0.57		2.0	0.57
	2.1	0.43		2.1	0.37		2.1	0.49		2.0	0.50		2.1	0.48		2.1	0.48
	2.2	0.42		2.2	0.37		2.2	0.47		2.1	0.45		2.2	0.46		2.2	0.46
	2.3	0.41		2.3	0.36		2.3	0.46		2.2	0.43		2.3	0.45		2.3	0.45
	2.4	0.40		2.4	0.36		2.4	0.44		2.3	0.41		2.4	0.43		2.4	0.44
	2.5	0.38		2.5	0.34		2.5	0.43		2.4	0.40		2.5	0.42		2.5	0.43
	2.6	0.36		2.6	0.34		2.6	0.40		2.5	0.39		2.6	0.41		2.6	0.42
	2.7	0.33		2.7	0.33		2.7	0.36		2.6	0.37		2.7	0.40		2.7	0.41
	2.8	0.31		2.8	0.32		2.8	0.34		2.7	0.35		2.8	0.38		2.8	0.39
	2.9	0.28		2.9	0.28		2.9	0.28		2.8	0.33		2.9	0.30		2.9	0.32
	3.0	0.17		3.0	0.19		3.0	0.18		2.9	0.26		3.0	0.20		3.0	0.22
	3.1	0.13		3.1	0.14		3.1	0.14		3.0	0.17		3.1	0.16		3.1	0.18
	3.2	0.12		3.2	0.13		3.2	0.12		3.1	0.13		3.2	0.13		3.2	0.15
	3.3	0.12		3.3	0.13		3.3	0.11		3.2	0.11		3.3	0.13		3.3	0.15
	3.4	0.08		3.4	0.11		3.4	0.08		3.3	0.11		3.4	0.10		3.4	0.11
	3.5	0.08		3.5	0.11		3.5	0.08		3.4	0.07		3.5	0.10		3.5	0.12
	3.6	0.08		3.6	0.11		3.6	0.08		3.5	0.08		3.6	0.11		3.6	0.12
	3.7	0.08		3.7	0.10		3.7	0.08		3.6	0.08		3.7	0.11		3.7	0.12
	3.8	0.08		3.8	0.10		3.8	0.08		3.7	0.08		3.8	0.10		3.8	0.12
	3.9	0.08		3.9	0.08		3.9	0.08		3.8	0.08		3.9	0.09		3.9	0.11
43	1.0	0.72	44	1.0	1.04	45	1.0	0.53	46	1.0	0.45	47	1.0	0.55	48	1.0	0.68
	1.1	0.62		1.1	0.80		1.1	0.46		1.1	0.40		1.1	0.47		1.1	0.59
	1.2	0.60		1.2	0.75		1.2	0.45		1.2	0.39		1.2	0.45		1.2	0.56
	1.3	0.58		1.3	0.71		1.3	0.44		1.3	0.38		1.3	0.44		1.3	0.55
	1.4	0.57		1.4	0.69		1.4	0.44		1.4	0.38		1.4	0.43		1.4	0.54
	1.5	0.56		1.5	0.66		1.5	0.44		1.5	0.38		1.5	0.42		1.5	0.53
	1.6	0.55		1.6	0.64		1.6	0.44		1.6	0.38		1.6	0.42		1.6	0.53

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	112 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE: Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1.7	0.55		1.7	0.62		1.7	0.44		1.7	0.38		1.7	0.41		1.7	0.52
	1.8	0.54		1.8	0.61		1.8	0.44		1.8	0.38		1.8	0.41		1.8	0.52
	1.9	0.53		1.9	0.59		1.9	0.44		1.9	0.38		1.9	0.41		1.9	0.52
	2.0	0.53		2.0	0.58		2.0	0.44		2.0	0.38		2.0	0.40		2.0	0.51
	2.1	0.42		2.1	0.48		2.1	0.35		2.1	0.30		2.1	0.32		2.1	0.41
	2.2	0.42		2.2	0.46		2.2	0.35		2.2	0.30		2.2	0.32		2.2	0.41
	2.3	0.41		2.3	0.45		2.3	0.35		2.3	0.30		2.3	0.32		2.3	0.40
	2.4	0.40		2.4	0.44		2.4	0.35		2.4	0.30		2.4	0.31		2.4	0.40
	2.5	0.38		2.5	0.43		2.5	0.35		2.5	0.30		2.5	0.30		2.5	0.38
	2.6	0.38		2.6	0.42		2.6	0.35		2.6	0.30		2.6	0.30		2.6	0.38
	2.7	0.36		2.7	0.41		2.7	0.35		2.7	0.30		2.7	0.29		2.7	0.36
	2.8	0.36		2.8	0.39		2.8	0.35		2.8	0.30		2.8	0.29		2.8	0.36
	2.9	0.31		2.9	0.31		2.9	0.30		2.9	0.27		2.9	0.25		2.9	0.31
	3.0	0.20		3.0	0.22		3.0	0.22		3.0	0.20		3.0	0.16		3.0	0.21
	3.1	0.15		3.1	0.19		3.1	0.15		3.1	0.14		3.1	0.12		3.1	0.16
	3.2	0.14		3.2	0.15		3.2	0.15		3.2	0.14		3.2	0.12		3.2	0.16
	3.3	0.14		3.3	0.15		3.3	0.16		3.3	0.15		3.3	0.12		3.3	0.16
	3.4	0.11		3.4	0.12		3.4	0.14		3.4	0.13		3.4	0.10		3.4	0.13
	3.5	0.11		3.5	0.12		3.5	0.14		3.5	0.13		3.5	0.10		3.5	0.13
	3.6	0.11		3.6	0.12		3.6	0.14		3.6	0.13		3.6	0.10		3.6	0.13
	3.7	0.11		3.7	0.13		3.7	0.13		3.7	0.13		3.7	0.10		3.7	0.13
	3.8	0.10		3.8	0.13		3.8	0.13		3.8	0.13		3.8	0.11		3.8	0.13
	3.9	0.09		3.9	0.12		3.9	0.10		3.9	0.12		3.9	0.10		3.9	0.12
49	1.0	0.47	50	1.0	0.67	51	1.0	1.06	52	1.0	0.70	53	1.0	0.45	54	1.0	0.68
	1.1	0.41		1.1	0.58		1.1	0.81		1.1	0.60		1.1	0.40		1.1	0.53
	1.2	0.40		1.2	0.56		1.2	0.77		1.2	0.58		1.2	0.39		1.2	0.50
	1.3	0.40		1.3	0.54		1.3	0.73		1.3	0.56		1.3	0.39		1.3	0.48
	1.4	0.40		1.4	0.54		1.4	0.70		1.4	0.56		1.4	0.39		1.4	0.46
	1.5	0.40		1.5	0.53		1.5	0.68		1.5	0.55		1.5	0.39		1.5	0.44
	1.6	0.40		1.6	0.53		1.6	0.66		1.6	0.54		1.6	0.40		1.6	0.43
	1.7	0.41		1.7	0.52		1.7	0.64		1.7	0.54		1.7	0.40		1.7	0.42
	1.8	0.41		1.8	0.52		1.8	0.62		1.8	0.54		1.8	0.40		1.8	0.41
	1.9	0.41		1.9	0.51		1.9	0.60		1.9	0.53		1.9	0.41		1.9	0.40
	2.0	0.41		2.0	0.51		2.0	0.59		2.0	0.53		2.0	0.41		2.0	0.39
	2.1	0.34		2.1	0.41		2.1	0.49		2.1	0.42		2.1	0.34		2.1	0.34
	2.2	0.34		2.2	0.41		2.2	0.47		2.2	0.42		2.2	0.34		2.2	0.31
	2.3	0.34		2.3	0.41		2.3	0.46		2.3	0.42		2.3	0.34		2.3	0.29
	2.4	0.34		2.4	0.40		2.4	0.45		2.4	0.41		2.4	0.34		2.4	0.28
	2.5	0.34		2.5	0.38		2.5	0.44		2.5	0.39		2.5	0.34		2.5	0.28
	2.6	0.34		2.6	0.38		2.6	0.43		2.6	0.39		2.6	0.35		2.6	0.27
	2.7	0.34		2.7	0.36		2.7	0.42		2.7	0.37		2.7	0.35		2.7	0.27
	2.8	0.34		2.8	0.36		2.8	0.40		2.8	0.37		2.8	0.35		2.8	0.26
	2.9	0.30		2.9	0.31		2.9	0.32		2.9	0.32		2.9	0.31		2.9	0.23
	3.0	0.23		3.0	0.21		3.0	0.22		3.0	0.22		3.0	0.24		3.0	0.16
	3.1	0.16		3.1	0.16		3.1	0.19		3.1	0.16		3.1	0.17		3.1	0.13
	3.2	0.17		3.2	0.16		3.2	0.15		3.2	0.16		3.2	0.17		3.2	0.11
	3.3	0.17		3.3	0.16		3.3	0.15		3.3	0.16		3.3	0.18		3.3	0.11
	3.4	0.16		3.4	0.13		3.4	0.12		3.4	0.13		3.4	0.16		3.4	0.09
	3.5	0.16		3.5	0.14		3.5	0.12		3.5	0.13		3.5	0.17		3.5	0.09
	3.6	0.16		3.6	0.14		3.6	0.12		3.6	0.14		3.6	0.17		3.6	0.09
	3.7	0.16		3.7	0.14		3.7	0.13		3.7	0.14		3.7	0.17		3.7	0.09
	3.8	0.15		3.8	0.14		3.8	0.13		3.8	0.13		3.8	0.16		3.8	0.09
	3.9	0.13		3.9	0.13		3.9	0.11		3.9	0.12		3.9	0.14		3.9	0.08
55	1.0	0.51	56	1.0	0.57	57	0.7	0.51	58	0.9	0.52	59	1.0	0.46	60	0.8	0.53
	1.1	0.43		1.1	0.45		0.8	0.51		1.0	0.38		1.1	0.40		0.9	0.53
	1.2	0.41		1.2	0.42		0.9	0.38		1.1	0.35		1.2	0.38		1.0	0.39
	1.3	0.39		1.3	0.40		1.0	0.34		1.2	0.33		1.3	0.37		1.1	0.36
	1.4	0.38		1.4	0.38		1.1	0.32		1.3	0.31		1.4	0.36		1.2	0.34
	1.5	0.37		1.5	0.37		1.2	0.30		1.4	0.30		1.5	0.35		1.3	0.32
	1.6	0.37		1.6	0.36		1.3	0.29		1.5	0.29		1.6	0.35		1.4	0.31
	1.7	0.36		1.7	0.35		1.4	0.28		1.6	0.29		1.7	0.34		1.5	0.30
	1.8	0.35		1.8	0.34		1.5	0.27		1.7	0.28		1.8	0.34		1.6	0.29
	1.9	0.35		1.9	0.33		1.6	0.26		1.8	0.27		1.9	0.34		1.7	0.29
	2.0	0.34		2.0	0.32		1.7	0.25		1.9	0.27		2.0	0.34		1.8	0.28
	2.1	0.28		2.1	0.28		1.8	0.24		2.0	0.26		2.1	0.28		1.9	0.28
	2.2	0.27		2.2	0.27		1.9	0.24		2.1	0.22		2.2	0.27		2.0	0.27
	2.3	0.26		2.3	0.24		2.0	0.23		2.2	0.22		2.3	0.26		2.1	0.23
	2.4	0.26		2.4	0.23		2.1	0.21		2.3	0.22		2.4	0.26		2.2	0.23
	2.5	0.24		2.5	0.23		2.2	0.21		2.4	0.21		2.5	0.26		2.3	0.23
	2.6	0.24		2.6	0.22		2.3	0.20		2.5	0.21		2.6	0.25		2.4	0.22
	2.7	0.24		2.7	0.21		2.4	0.20		2.6	0.20		2.7	0.25		2.5	0.22
	2.8	0.23		2.8	0.21		2.5	0.19		2.7	0.19		2.8	0.25		2.6	0.21
	2.9	0.20		2.9	0.19		2.6	0.19		2.8	0.18		2.9	0.22		2.7	0.20
	3.0	0.13		3.0	0.13		2.7	0.17		2.9	0.17		3.0	0.16		2.8	0.20
	3.1	0.10		3.1	0.11		2.8	0.16		3.0	0.12		3.1	0.12		2.9	0.18
	3.2	0.11		3.2	0.10		2.9	0.14		3.1	0.09		3.2	0.12		3.0	0.14
	3.3	0.11		3.3	0.09		3.0	0.11		3.2	0.09		3.3	0.12		3.1	0.10
	3.4	0.09		3.4	0.07		3.1	0.09		3.3	0.09		3.4	0.11		3.2	0.11
	3.5	0.09		3.5	0.08		3.2	0.08		3.4	0.08		3.5	0.11		3.3	0.11
	3.6	0.09		3.6	0.08		3.3	0.08		3.5	0.08		3.6	0.11		3.4	0.09

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY		PAG.
28/11/17	0	---	---		113 di 148

COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3.7	0.09		3.7	0.08		3.4	0.06		3.6	0.08		3.7	0.11		3.5	0.09
	3.8	0.10		3.8	0.08		3.5	0.07		3.7	0.08		3.8	0.11		3.6	0.09
	3.9	0.09		3.9	0.08		3.6	0.07		3.8	0.08		3.9	0.11		3.7	0.09
61	1.0	0.40	62	1.0	0.44	63	1.0	0.39	64	1.0	0.44	65	0.8	0.55	66	0.8	0.56
	1.1	0.35		1.1	0.38		1.1	0.34		1.1	0.38		0.9	0.55		0.9	0.56
	1.2	0.35		1.2	0.36		1.2	0.34		1.2	0.36		1.0	0.40		1.0	0.41
	1.3	0.34		1.3	0.35		1.3	0.33		1.3	0.35		1.1	0.37		1.1	0.38
	1.4	0.34		1.4	0.34		1.4	0.33		1.4	0.34		1.2	0.34		1.2	0.35
	1.5	0.34		1.5	0.34		1.5	0.34		1.5	0.34		1.3	0.33		1.3	0.33
	1.6	0.35		1.6	0.33		1.6	0.34		1.6	0.33		1.4	0.31		1.4	0.32
	1.7	0.35		1.7	0.33		1.7	0.34		1.7	0.33		1.5	0.30		1.5	0.31
	1.8	0.35		1.8	0.33		1.8	0.34		1.8	0.33		1.6	0.30		1.6	0.30
	1.9	0.35		1.9	0.33		1.9	0.35		1.9	0.33		1.7	0.29		1.7	0.30
	2.0	0.35		2.0	0.33		2.0	0.35		2.0	0.33		1.8	0.28		1.8	0.29
	2.1	0.29		2.1	0.27		2.1	0.29		2.1	0.27		1.9	0.28		1.9	0.28
	2.2	0.29		2.2	0.26		2.2	0.29		2.2	0.27		2.0	0.27		2.0	0.28
	2.3	0.29		2.3	0.26		2.3	0.29		2.3	0.26		2.1	0.24		2.1	0.24
	2.4	0.30		2.4	0.26		2.4	0.30		2.4	0.26		2.2	0.23		2.2	0.24
	2.5	0.30		2.5	0.26		2.5	0.30		2.5	0.26		2.3	0.23		2.3	0.24
	2.6	0.30		2.6	0.25		2.6	0.30		2.6	0.25		2.4	0.23		2.4	0.23
	2.7	0.30		2.7	0.25		2.7	0.30		2.7	0.25		2.5	0.22		2.5	0.23
	2.8	0.30		2.8	0.25		2.8	0.30		2.8	0.25		2.6	0.21		2.6	0.22
	2.9	0.27		2.9	0.22		2.9	0.27		2.9	0.23		2.7	0.21		2.7	0.22
	3.0	0.21		3.0	0.16		3.0	0.21		3.0	0.17		2.8	0.21		2.8	0.21
	3.1	0.15		3.1	0.13		3.1	0.16		3.1	0.13		2.9	0.19		2.9	0.19
	3.2	0.16		3.2	0.13		3.2	0.16		3.2	0.14		3.0	0.14		3.0	0.15
	3.3	0.16		3.3	0.13		3.3	0.17		3.3	0.14		3.1	0.11		3.1	0.12
	3.4	0.15		3.4	0.12		3.4	0.15		3.4	0.13		3.2	0.11		3.2	0.12
	3.5	0.15		3.5	0.12		3.5	0.16		3.5	0.13		3.3	0.11		3.3	0.12
	3.6	0.15		3.6	0.12		3.6	0.16		3.6	0.13		3.4	0.10		3.4	0.10
	3.7	0.15		3.7	0.13		3.7	0.16		3.7	0.13		3.5	0.10		3.5	0.10
	3.8	0.15		3.8	0.13		3.8	0.16		3.8	0.14		3.6	0.10		3.6	0.11
	3.9	0.14		3.9	0.12		3.9	0.14		3.9	0.13		3.7	0.10		3.7	0.11
67	1.0	0.48	68	1.0	1.10	69	1.0	1.15	70	1.0	0.77	71	1.0	0.56	72	1.0	0.87
	1.1	0.43		1.1	0.84		1.1	0.88		1.1	0.66		1.1	0.49		1.1	0.74
	1.2	0.42		1.2	0.79		1.2	0.82		1.2	0.63		1.2	0.48		1.2	0.71
	1.3	0.41		1.3	0.76		1.3	0.78		1.3	0.61		1.3	0.47		1.3	0.68
	1.4	0.41		1.4	0.73		1.4	0.75		1.4	0.60		1.4	0.47		1.4	0.66
	1.5	0.42		1.5	0.70		1.5	0.72		1.5	0.59		1.5	0.47		1.5	0.65
	1.6	0.42		1.6	0.68		1.6	0.70		1.6	0.59		1.6	0.47		1.6	0.64
	1.7	0.42		1.7	0.66		1.7	0.68		1.7	0.58		1.7	0.47		1.7	0.63
	1.8	0.42		1.8	0.64		1.8	0.66		1.8	0.57		1.8	0.47		1.8	0.62
	1.9	0.43		1.9	0.62		1.9	0.64		1.9	0.57		1.9	0.47		1.9	0.61
	2.0	0.43		2.0	0.61		2.0	0.62		2.0	0.56		2.0	0.47		2.0	0.59
	2.1	0.35		2.1	0.51		2.1	0.51		2.1	0.45		2.1	0.38		2.1	0.47
	2.2	0.35		2.2	0.48		2.2	0.48		2.2	0.44		2.2	0.38		2.2	0.46
	2.3	0.35		2.3	0.47		2.3	0.47		2.3	0.44		2.3	0.38		2.3	0.45
	2.4	0.35		2.4	0.46		2.4	0.46		2.4	0.43		2.4	0.38		2.4	0.44
	2.5	0.36		2.5	0.45		2.5	0.44		2.5	0.41		2.5	0.38		2.5	0.42
	2.6	0.36		2.6	0.44		2.6	0.43		2.6	0.40		2.6	0.38		2.6	0.41
	2.7	0.36		2.7	0.43		2.7	0.40		2.7	0.39		2.7	0.37		2.7	0.37
	2.8	0.36		2.8	0.40		2.8	0.38		2.8	0.38		2.8	0.37		2.8	0.35
	2.9	0.31		2.9	0.32		2.9	0.31		2.9	0.33		2.9	0.32		2.9	0.30
	3.0	0.24		3.0	0.22		3.0	0.20		3.0	0.21		3.0	0.24		3.0	0.18
	3.1	0.17		3.1	0.18		3.1	0.16		3.1	0.15		3.1	0.16		3.1	0.14
	3.2	0.17		3.2	0.14		3.2	0.12		3.2	0.15		3.2	0.16		3.2	0.13
	3.3	0.18		3.3	0.14		3.3	0.12		3.3	0.15		3.3	0.16		3.3	0.13
	3.4	0.16		3.4	0.11		3.4	0.08		3.4	0.12		3.4	0.15		3.4	0.09
	3.5	0.17		3.5	0.11		3.5	0.08		3.5	0.12		3.5	0.15		3.5	0.09
	3.6	0.17		3.6	0.11		3.6	0.08		3.6	0.12		3.6	0.15		3.6	0.09
	3.7	0.16		3.7	0.11		3.7	0.08		3.7	0.12		3.7	0.15		3.7	0.09
	3.8	0.16		3.8	0.11		3.8	0.09		3.8	0.12		3.8	0.14		3.8	0.08
	3.9	0.14		3.9	0.09		3.9	0.08		3.9	0.09		3.9	0.11		3.9	0.08
73	1.0	0.70	74	0.9	1.17	75	1.0	1.02	76	1.0	0.49	77	1.0	0.42	78	1.0	0.78
	1.1	0.61		1.0	0.93		1.1	0.79		1.1	0.43		1.1	0.37		1.1	0.63
	1.2	0.58		1.1	0.85		1.2	0.74		1.2	0.42		1.2	0.36		1.2	0.59
	1.3	0.57		1.2	0.80		1.3	0.71		1.3	0.41		1.3	0.36		1.3	0.57
	1.4	0.56		1.3	0.76		1.4	0.69		1.4	0.41		1.4	0.36		1.4	0.55
	1.5	0.55		1.4	0.72		1.5	0.67		1.5	0.41		1.5	0.36		1.5	0.53
	1.6	0.54		1.5	0.69		1.6	0.65		1.6	0.41		1.6	0.36		1.6	0.51
	1.7	0.54		1.6	0.66		1.7	0.63		1.7	0.41		1.7	0.36		1.7	0.50
	1.8	0.53		1.7	0.64		1.8	0.61		1.8	0.41		1.8	0.36		1.8	0.49
	1.9	0.53		1.8	0.62		1.9	0.59		1.9	0.41		1.9	0.37		1.9	0.47
	2.0	0.52		1.9	0.59		2.0	0.58		2.0	0.41		2.0	0.37		2.0	0.46
	2.1	0.41		2.0	0.57		2.1	0.50		2.1	0.33		2.1	0.30		2.1	0.39
	2.2	0.41		2.1	0.48		2.2	0.49		2.2	0.33		2.2	0.31		2.2	0.38
	2.3	0.40		2.2	0.46		2.3	0.47		2.3	0.33		2.3	0.31		2.3	0.35
	2.4	0.40		2.3	0.44		2.4	0.45		2.4	0.33		2.4	0.31		2.4	0.33
	2.5	0.39		2.4	0.43		2.5	0.42		2.5	0.33		2.5	0.31		2.5	0.33
DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY													PAG.	
28/11/17	0	---	---													114 di 148	




COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1


Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2.6	0.37		2.5	0.41		2.6	0.41		2.6	0.33		2.6	0.31		2.6	0.32
	2.7	0.37		2.6	0.40		2.7	0.39		2.7	0.33		2.7	0.31		2.7	0.31
	2.8	0.37		2.7	0.37		2.8	0.37		2.8	0.33		2.8	0.31		2.8	0.30
	2.9	0.32		2.8	0.36		2.9	0.29		2.9	0.29		2.9	0.28		2.9	0.27
	3.0	0.21		2.9	0.28		3.0	0.15		3.0	0.21		3.0	0.22		3.0	0.19
	3.1	0.15		3.0	0.17		3.1	0.12		3.1	0.15		3.1	0.16		3.1	0.13
	3.2	0.15		3.1	0.15		3.2	0.11		3.2	0.15		3.2	0.16		3.2	0.13
	3.3	0.14		3.2	0.11		3.3	0.11		3.3	0.15		3.3	0.16		3.3	0.13
	3.4	0.11		3.3	0.11		3.4	0.08		3.4	0.14		3.4	0.15		3.4	0.10
	3.5	0.11		3.4	0.08		3.5	0.08		3.5	0.14		3.5	0.15		3.5	0.10
	3.6	0.11		3.5	0.08		3.6	0.08		3.6	0.14		3.6	0.16		3.6	0.09
	3.7	0.11		3.6	0.08		3.7	0.09		3.7	0.14		3.7	0.16		3.7	0.09
	3.8	0.10		3.7	0.08		3.8	0.08		3.8	0.14		3.8	0.16		3.8	0.09
	3.9	0.09		3.8	0.08		3.9	0.08		3.9	0.12		3.9	0.14		3.9	0.08
79	1.0	0.88	80	1.0	0.62	81	1.0	0.46	82	0.8	0.58	83	1.0	0.51	84	0.8	0.60
	1.1	0.72		1.1	0.53		1.1	0.40		0.9	0.58		1.1	0.44		0.9	0.60
	1.2	0.67		1.2	0.51		1.2	0.38		1.0	0.42		1.2	0.42		1.0	0.44
	1.3	0.64		1.3	0.50		1.3	0.37		1.1	0.39		1.3	0.40		1.1	0.41
	1.4	0.62		1.4	0.49		1.4	0.36		1.2	0.36		1.4	0.39		1.2	0.38
	1.5	0.60		1.5	0.48		1.5	0.35		1.3	0.35		1.5	0.39		1.3	0.36
	1.6	0.58		1.6	0.48		1.6	0.35		1.4	0.33		1.6	0.38		1.4	0.35
	1.7	0.57		1.7	0.47		1.7	0.35		1.5	0.32		1.7	0.38		1.5	0.34
	1.8	0.55		1.8	0.47		1.8	0.35		1.6	0.31		1.8	0.38		1.6	0.33
	1.9	0.54		1.9	0.46		1.9	0.34		1.7	0.31		1.9	0.37		1.7	0.32
	2.0	0.52		2.0	0.46		2.0	0.34		1.8	0.30		2.0	0.37		1.8	0.31
	2.1	0.46		2.1	0.36		2.1	0.29		1.9	0.29		2.1	0.30		1.9	0.31
	2.2	0.45		2.2	0.36		2.2	0.28		2.0	0.29		2.2	0.29		2.0	0.30
	2.3	0.43		2.3	0.35		2.3	0.27		2.1	0.25		2.3	0.29		2.1	0.26
	2.4	0.42		2.4	0.35		2.4	0.27		2.2	0.25		2.4	0.28		2.2	0.26
	2.5	0.39		2.5	0.35		2.5	0.27		2.3	0.24		2.5	0.28		2.3	0.25
	2.6	0.36		2.6	0.33		2.6	0.26		2.4	0.24		2.6	0.28		2.4	0.25
	2.7	0.35		2.7	0.33		2.7	0.26		2.5	0.23		2.7	0.27		2.5	0.24
	2.8	0.34		2.8	0.32		2.8	0.26		2.6	0.22		2.8	0.27		2.6	0.23
	2.9	0.29		2.9	0.29		2.9	0.23		2.7	0.22		2.9	0.24		2.7	0.23
	3.0	0.20		3.0	0.19		3.0	0.17		2.8	0.22		3.0	0.17		2.8	0.22
	3.1	0.14		3.1	0.13		3.1	0.13		2.9	0.19		3.1	0.13		2.9	0.20
	3.2	0.13		3.2	0.13		3.2	0.14		3.0	0.15		3.2	0.13		3.0	0.15
	3.3	0.13		3.3	0.13		3.3	0.14		3.1	0.12		3.3	0.13		3.1	0.11
	3.4	0.10		3.4	0.11		3.4	0.12		3.2	0.12		3.4	0.11		3.2	0.11
	3.5	0.10		3.5	0.11		3.5	0.13		3.3	0.12		3.5	0.12		3.3	0.11
	3.6	0.10		3.6	0.11		3.6	0.13		3.4	0.10		3.6	0.12		3.4	0.09
	3.7	0.10		3.7	0.11		3.7	0.13		3.5	0.10		3.7	0.12		3.5	0.10
	3.8	0.09		3.8	0.11		3.8	0.13		3.6	0.10		3.8	0.12		3.6	0.10
	3.9	0.08		3.9	0.10		3.9	0.13		3.7	0.11		3.9	0.11		3.7	0.10
85	1.0	0.59	86	0.8	0.62	87	1.0	0.68	88	0.8	0.63	89	0.5	1.41	90	0.5	1.26
	1.1	0.50		0.9	0.62		1.1	0.55		0.9	0.47		0.6	0.90		0.6	0.80
	1.2	0.47		1.0	0.47		1.2	0.51		1.0	0.42		0.7	0.76		0.7	0.68
	1.3	0.46		1.1	0.43		1.3	0.49		1.1	0.39		0.8	0.66		0.8	0.61
	1.4	0.44		1.2	0.40		1.4	0.47		1.2	0.37		0.9	0.60		0.9	0.57
	1.5	0.43		1.3	0.38		1.5	0.45		1.3	0.35		1.0	0.55		1.0	0.54
	1.6	0.43		1.4	0.37		1.6	0.44		1.4	0.34		1.1	0.52		1.1	0.52
	1.7	0.42		1.5	0.35		1.7	0.42		1.5	0.33		1.2	0.49		1.2	0.50
	1.8	0.41		1.6	0.34		1.8	0.41		1.6	0.32		1.3	0.46		1.3	0.49
	1.9	0.40		1.7	0.33		1.9	0.40		1.7	0.31		1.4	0.45		1.4	0.47
	2.0	0.40		1.8	0.32		2.0	0.39		1.8	0.30		1.5	0.43		1.5	0.46
	2.1	0.32		1.9	0.32		2.1	0.32		1.9	0.29		1.6	0.41		1.6	0.45
	2.2	0.31		2.0	0.31		2.2	0.31		2.0	0.29		1.7	0.40		1.7	0.44
	2.3	0.30		2.1	0.26		2.3	0.29		2.1	0.26		1.8	0.39		1.8	0.43
	2.4	0.30		2.2	0.26		2.4	0.28		2.2	0.25		1.9	0.37		1.9	0.42
	2.5	0.29		2.3	0.25		2.5	0.27		2.3	0.25		2.0	0.36		2.0	0.41
	2.6	0.27		2.4	0.25		2.6	0.26		2.4	0.24		2.1	0.31		2.1	0.37
	2.7	0.27		2.5	0.23		2.7	0.25		2.5	0.23		2.2	0.30		2.2	0.33
	2.8	0.26		2.6	0.22		2.8	0.24		2.6	0.20		2.3	0.30		2.3	0.32
	2.9	0.24		2.7	0.22		2.9	0.22		2.7	0.20		2.4	0.27		2.4	0.32
	3.0	0.15		2.8	0.22		3.0	0.15		2.8	0.19		2.5	0.27		2.5	0.30
	3.1	0.11		2.9	0.19		3.1	0.11		2.9	0.17		2.6	0.25		2.6	0.28
	3.2	0.11		3.0	0.14		3.2	0.11		3.0	0.13		2.7	0.24		2.7	0.28
	3.3	0.12		3.1	0.10		3.3	0.11		3.1	0.10		2.8	0.24		2.8	0.27
	3.4	0.09		3.2	0.10		3.4	0.08		3.2	0.09		2.9	0.20		2.9	0.21
	3.5	0.09		3.3	0.10		3.5	0.08		3.3	0.09		3.0	0.16		3.0	0.17
	3.6	0.09		3.4	0.08		3.6	0.08		3.4	0.07		3.1	0.12		3.1	0.12
	3.7	0.10		3.5	0.08		3.7	0.08		3.5	0.07		3.2	0.10		3.2	0.11
	3.8	0.10		3.6	0.08		3.8	0.08		3.6	0.07		3.3	0.10		3.3	0.11
	3.9	0.10		3.7	0.09		3.9	0.08		3.7	0.08		3.4	0.08		3.4	0.08
91	0.5	1.09	92	0.6	0.89	93	0.5	0.43	94	0.5	0.43	95	0.6	1.11	96	0.5	1.26
	0.6	0.74		0.7	0.50		0.6	0.28		0.6	0.28		0.7	0.64		0.6	0.83
	0.7	0.63		0.8	0.44		0.7	0.24		0.7	0.25		0.8	0.55		0.7	0.71
	0.8	0.56		0.9	0.39		0.8	0.22		0.8	0.24		0.9	0.49		0.8	0.62
	0.9	0.50		1.0	0.36		0.9	0.21		0.9	0.23		1.0	0.44		0.9	0.55

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	115 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE: Rare 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1.0	0.46		1.1	0.34		1.0	0.21		1.0	0.22		1.1	0.42		1.0	0.51
	1.1	0.42		1.2	0.33		1.1	0.20		1.1	0.22		1.2	0.39		1.1	0.47
	1.2	0.40		1.3	0.32		1.2	0.19		1.2	0.21		1.3	0.38		1.2	0.45
	1.3	0.38		1.4	0.31		1.3	0.19		1.3	0.21		1.4	0.37		1.3	0.43
	1.4	0.37		1.5	0.30		1.4	0.18		1.4	0.20		1.5	0.36		1.4	0.42
	1.5	0.36		1.6	0.30		1.5	0.18		1.5	0.20		1.6	0.35		1.5	0.41
	1.6	0.35		1.7	0.29		1.6	0.18		1.6	0.20		1.7	0.34		1.6	0.40
	1.7	0.34		1.8	0.29		1.7	0.17		1.7	0.20		1.8	0.34		1.7	0.39
	1.8	0.33		1.9	0.28		1.8	0.17		1.8	0.20		1.9	0.33		1.8	0.38
	1.9	0.33		2.0	0.28		1.9	0.17		1.9	0.19		2.0	0.29		1.9	0.37
	2.0	0.32		2.1	0.26		2.0	0.17		2.0	0.19		2.1	0.27		2.0	0.37
	2.1	0.29		2.2	0.26		2.1	0.16		2.1	0.19		2.2	0.27		2.1	0.29
	2.2	0.29		2.3	0.24		2.2	0.16		2.2	0.19		2.3	0.26		2.2	0.29
	2.3	0.24		2.4	0.24		2.3	0.16		2.3	0.19		2.4	0.24		2.3	0.29
	2.4	0.23		2.5	0.21		2.4	0.13		2.4	0.17		2.5	0.24		2.4	0.26
	2.5	0.23		2.6	0.21		2.5	0.13		2.5	0.17		2.6	0.24		2.5	0.26
	2.6	0.23		2.7	0.20		2.6	0.13		2.6	0.16		2.7	0.23		2.6	0.25
	2.7	0.22		2.8	0.18		2.7	0.11		2.7	0.12		2.8	0.17		2.7	0.24
	2.8	0.20		2.9	0.13		2.8	0.11		2.8	0.12		2.9	0.17		2.8	0.19
	2.9	0.16		3.0	0.11		2.9	0.09		2.9	0.10		3.0	0.14		2.9	0.19
	3.0	0.14		3.1	0.12		3.0	0.09		3.0	0.10		3.1	0.13		3.0	0.15
	3.1	0.13		3.2	0.11		3.1	0.09		3.1	0.10		3.2	0.12		3.1	0.15
	3.2	0.12		3.3	0.10		3.2	0.08		3.2	0.09		3.3	0.12		3.2	0.13
	3.3	0.11		3.4	0.08		3.3	0.07		3.3	0.08		3.4	0.08		3.3	0.12
	3.4	0.08		3.5	0.08		3.4	0.07		3.4	0.08		3.5	0.08		3.4	0.09
97	0.6	0.95	98	0.5	0.88	99	0.5	1.29	100	0.5	1.30	101	0.6	0.60	102	0.5	0.43
	0.7	0.45		0.6	0.49		0.6	0.85		0.6	0.85		0.7	0.31		0.6	0.22
	0.8	0.41		0.7	0.44		0.7	0.72		0.7	0.72		0.8	0.28		0.7	0.19
	0.9	0.39		0.8	0.41		0.8	0.64		0.8	0.65		0.9	0.27		0.8	0.18
	1.0	0.38		0.9	0.40		0.9	0.59		0.9	0.60		1.0	0.26		0.9	0.18
	1.1	0.38		1.0	0.40		1.0	0.56		1.0	0.56		1.1	0.26		1.0	0.18
	1.2	0.37		1.1	0.39		1.1	0.53		1.1	0.54		1.2	0.26		1.1	0.18
	1.3	0.37		1.2	0.39		1.2	0.51		1.2	0.52		1.3	0.25		1.2	0.19
	1.4	0.36		1.3	0.38		1.3	0.49		1.3	0.50		1.4	0.25		1.3	0.18
	1.5	0.35		1.4	0.38		1.4	0.48		1.4	0.49		1.5	0.25		1.4	0.18
	1.6	0.35		1.5	0.37		1.5	0.47		1.5	0.48		1.6	0.24		1.5	0.18
	1.7	0.34		1.6	0.36		1.6	0.46		1.6	0.46		1.7	0.24		1.6	0.18
	1.8	0.33		1.7	0.36		1.7	0.45		1.7	0.45		1.8	0.24		1.7	0.18
	1.9	0.33		1.8	0.35		1.8	0.44		1.8	0.45		1.9	0.23		1.8	0.18
	2.0	0.32		1.9	0.34		1.9	0.43		1.9	0.44		2.0	0.23		1.9	0.18
	2.1	0.31		2.0	0.30		2.0	0.42		2.0	0.43		2.1	0.23		2.0	0.17
	2.2	0.27		2.1	0.30		2.1	0.38		2.1	0.39		2.2	0.23		2.1	0.17
	2.3	0.27		2.2	0.27		2.2	0.35		2.2	0.35		2.3	0.22		2.2	0.17
	2.4	0.26		2.3	0.27		2.3	0.34		2.3	0.34		2.4	0.21		2.3	0.17
	2.5	0.24		2.4	0.25		2.4	0.31		2.4	0.31		2.5	0.21		2.4	0.17
	2.6	0.22		2.5	0.25		2.5	0.31		2.5	0.31		2.6	0.18		2.5	0.16
	2.7	0.20		2.6	0.24		2.6	0.29		2.6	0.29		2.7	0.17		2.6	0.13
	2.8	0.20		2.7	0.22		2.7	0.28		2.7	0.29		2.8	0.16		2.7	0.12
	2.9	0.14		2.8	0.22		2.8	0.28		2.8	0.28		2.9	0.12		2.8	0.11
	3.0	0.13		2.9	0.17		2.9	0.23		2.9	0.25		3.0	0.10		2.9	0.10
	3.1	0.13		3.0	0.15		3.0	0.20		3.0	0.21		3.1	0.09		3.0	0.08
	3.2	0.09		3.1	0.11		3.1	0.15		3.1	0.17		3.2	0.09		3.1	0.08
	3.3	0.07		3.2	0.10		3.2	0.13		3.2	0.14		3.3	0.07		3.2	0.08
	3.4	0.07		3.3	0.07		3.3	0.13		3.3	0.14		3.4	0.07		3.3	0.07
	3.5	0.07		3.4	0.07		3.4	0.10		3.4	0.11		3.5	0.07		3.4	0.07
103	0.5	0.46	104	0.5	0.48	105	0.5	0.50	106	0.5	1.31	107	0.5	1.31	108	0.5	1.31
	0.6	0.31		0.6	0.32		0.6	0.33		0.6	0.86		0.6	0.86		0.6	0.85
	0.7	0.27		0.7	0.28		0.7	0.29		0.7	0.73		0.7	0.72		0.7	0.72
	0.8	0.25		0.8	0.26		0.8	0.27		0.8	0.65		0.8	0.65		0.8	0.66
	0.9	0.24		0.9	0.25		0.9	0.26		0.9	0.61		0.9	0.60		0.9	0.61
	1.0	0.23		1.0	0.24		1.0	0.25		1.0	0.57		1.0	0.57		1.0	0.58
	1.1	0.23		1.1	0.24		1.1	0.24		1.1	0.55		1.1	0.54		1.1	0.56
	1.2	0.22		1.2	0.23		1.2	0.24		1.2	0.53		1.2	0.52		1.2	0.54
	1.3	0.22		1.3	0.22		1.3	0.23		1.3	0.51		1.3	0.51		1.3	0.52
	1.4	0.21		1.4	0.22		1.4	0.23		1.4	0.50		1.4	0.49		1.4	0.51
	1.5	0.21		1.5	0.22		1.5	0.22		1.5	0.49		1.5	0.48		1.5	0.50
	1.6	0.21		1.6	0.21		1.6	0.22		1.6	0.48		1.6	0.47		1.6	0.49
	1.7	0.21		1.7	0.21		1.7	0.22		1.7	0.47		1.7	0.46		1.7	0.48
	1.8	0.20		1.8	0.21		1.8	0.22		1.8	0.46		1.8	0.45		1.8	0.47
	1.9	0.20		1.9	0.21		1.9	0.21		1.9	0.45		1.9	0.44		1.9	0.46
	2.0	0.20		2.0	0.21		2.0	0.21		2.0	0.44		2.0	0.43		2.0	0.45
	2.1	0.20		2.1	0.20		2.1	0.21		2.1	0.40		2.1	0.39		2.1	0.40
	2.2	0.20		2.2	0.20		2.2	0.21		2.2	0.36		2.2	0.36		2.2	0.36
	2.3	0.20		2.3	0.20		2.3	0.21		2.3	0.33		2.3	0.35		2.3	0.33
	2.4	0.18		2.4	0.18		2.4	0.19		2.4	0.32		2.4	0.32		2.4	0.33
	2.5	0.18		2.5	0.18		2.5	0.19		2.5	0.32		2.5	0.32		2.5	0.32
	2.6	0.16		2.6	0.16		2.6	0.17		2.6	0.30		2.6	0.30		2.6	0.30
	2.7	0.13		2.7	0.15		2.7	0.15		2.7	0.30		2.7	0.29		2.7	0.30
	2.8	0.13		2.8	0.13		2.8	0.14		2.8	0.29		2.8	0.29		2.8	0.29
	2.9	0.11		2.9	0.12		2.9	0.12		2.9	0.22		2.9	0.22		2.9	0.21


DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	116 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3.0	0.11		3.0	0.12		3.0	0.12		3.0	0.22		3.0	0.22		3.0	0.21
	3.1	0.11		3.1	0.11		3.1	0.12		3.1	0.19		3.1	0.17		3.1	0.19
	3.2	0.11		3.2	0.11		3.2	0.11		3.2	0.14		3.2	0.14		3.2	0.13
	3.3	0.10		3.3	0.10		3.3	0.10		3.3	0.14		3.3	0.14		3.3	0.13
	3.4	0.09		3.4	0.09		3.4	0.10		3.4	0.11		3.4	0.11		3.4	0.10
109	0.6	1.37	110	0.5	1.31	111	0.6	1.12	112	0.5	1.08	113	0.5	0.51	114	0.5	0.52
	0.7	0.76		0.6	0.85		0.7	0.54		0.6	0.63		0.6	0.34		0.6	0.34
	0.8	0.67		0.7	0.72		0.8	0.50		0.7	0.57		0.7	0.30		0.7	0.30
	0.9	0.61		0.8	0.66		0.9	0.48		0.8	0.54		0.8	0.28		0.8	0.28
	1.0	0.57		0.9	0.61		1.0	0.47		0.9	0.52		0.9	0.27		0.9	0.27
	1.1	0.54		1.0	0.58		1.1	0.46		1.0	0.50		1.0	0.26		1.0	0.26
	1.2	0.51		1.1	0.56		1.2	0.45		1.1	0.49		1.1	0.25		1.1	0.26
	1.3	0.49		1.2	0.54		1.3	0.44		1.2	0.48		1.2	0.24		1.2	0.25
	1.4	0.47		1.3	0.53		1.4	0.43		1.3	0.46		1.3	0.24		1.3	0.25
	1.5	0.46		1.4	0.51		1.5	0.42		1.4	0.45		1.4	0.23		1.4	0.24
	1.6	0.44		1.5	0.50		1.6	0.41		1.5	0.44		1.5	0.23		1.5	0.24
	1.7	0.43		1.6	0.49		1.7	0.40		1.6	0.43		1.6	0.23		1.6	0.24
	1.8	0.41		1.7	0.47		1.8	0.39		1.7	0.42		1.7	0.23		1.7	0.23
	1.9	0.40		1.8	0.46		1.9	0.38		1.8	0.41		1.8	0.22		1.8	0.23
	2.0	0.39		1.9	0.45		2.0	0.37		1.9	0.40		1.9	0.22		1.9	0.23
	2.1	0.35		2.0	0.44		2.1	0.35		2.0	0.39		2.0	0.22		2.0	0.23
	2.2	0.31		2.1	0.40		2.2	0.32		2.1	0.35		2.1	0.22		2.1	0.22
	2.3	0.30		2.2	0.33		2.3	0.28		2.2	0.34		2.2	0.21		2.2	0.22
	2.4	0.27		2.3	0.32		2.4	0.27		2.3	0.31		2.3	0.21		2.3	0.21
	2.5	0.26		2.4	0.32		2.5	0.27		2.4	0.29		2.4	0.19		2.4	0.20
	2.6	0.25		2.5	0.30		2.6	0.25		2.5	0.28		2.5	0.19		2.5	0.20
	2.7	0.25		2.6	0.29		2.7	0.24		2.6	0.28		2.6	0.17		2.6	0.18
	2.8	0.24		2.7	0.29		2.8	0.20		2.7	0.27		2.7	0.16		2.7	0.16
	2.9	0.17		2.8	0.28		2.9	0.19		2.8	0.23		2.8	0.14		2.8	0.14
	3.0	0.16		2.9	0.20		3.0	0.16		2.9	0.20		2.9	0.13		2.9	0.13
	3.1	0.16		3.0	0.20		3.1	0.16		3.0	0.17		3.0	0.12		3.0	0.12
	3.2	0.11		3.1	0.18		3.2	0.14		3.1	0.14		3.1	0.12		3.1	0.12
	3.3	0.11		3.2	0.11		3.3	0.07		3.2	0.13		3.2	0.12		3.2	0.11
	3.4	0.08		3.3	0.11		3.4	0.07		3.3	0.08		3.3	0.10		3.3	0.10
	3.5	0.08		3.4	0.08		3.5	0.07		3.4	0.07		3.4	0.10		3.4	0.10
115	0.5	0.52	116	0.5	0.73	117	0.5	0.51	118	0.5	0.58						
	0.6	0.34		0.6	0.41		0.6	0.33		0.6	0.30						
	0.7	0.30		0.7	0.37		0.7	0.29		0.7	0.26						
	0.8	0.28		0.8	0.35		0.8	0.27		0.8	0.25						
	0.9	0.27		0.9	0.33		0.9	0.26		0.9	0.24						
	1.0	0.27		1.0	0.33		1.0	0.25		1.0	0.24						
	1.1	0.26		1.1	0.32		1.1	0.24		1.1	0.24						
	1.2	0.26		1.2	0.32		1.2	0.24		1.2	0.24						
	1.3	0.25		1.3	0.31		1.3	0.23		1.3	0.24						
	1.4	0.25		1.4	0.31		1.4	0.23		1.4	0.24						
	1.5	0.24		1.5	0.30		1.5	0.22		1.5	0.23						
	1.6	0.24		1.6	0.30		1.6	0.22		1.6	0.23						
	1.7	0.23		1.7	0.29		1.7	0.21		1.7	0.23						
	1.8	0.23		1.8	0.29		1.8	0.21		1.8	0.22						
	1.9	0.23		1.9	0.28		1.9	0.21		1.9	0.22						
	2.0	0.23		2.0	0.28		2.0	0.20		2.0	0.22						
	2.1	0.22		2.1	0.28		2.1	0.19		2.1	0.21						
	2.2	0.21		2.2	0.24		2.2	0.19		2.2	0.20						
	2.3	0.21		2.3	0.24		2.3	0.18		2.3	0.20						
	2.4	0.19		2.4	0.23		2.4	0.15		2.4	0.17						
	2.5	0.17		2.5	0.22		2.5	0.13		2.5	0.17						
	2.6	0.17		2.6	0.21		2.6	0.13		2.6	0.16						
	2.7	0.15		2.7	0.18		2.7	0.13		2.7	0.14						
	2.8	0.13		2.8	0.18		2.8	0.12		2.8	0.12						
	2.9	0.12		2.9	0.15		2.9	0.11		2.9	0.12						
	3.0	0.12		3.0	0.13		3.0	0.11		3.0	0.11						
	3.1	0.12		3.1	0.10		3.1	0.11		3.1	0.10						
	3.2	0.10		3.2	0.10		3.2	0.09		3.2	0.09						
	3.3	0.09		3.3	0.08		3.3	0.08		3.3	0.07						
	3.4	0.08		3.4	0.08		3.4	0.07		3.4	0.07						

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0.7	1.04	2	0.7	1.14	3	0.8	0.38	4	0.7	0.50	5	0.8	1.18	6	0.7	0.56
	0.8	0.62		0.8	0.76		0.9	0.23		0.8	0.50		0.9	0.81		0.8	0.37
	0.9	0.54		0.9	0.63		1.0	0.21		0.9	0.31		1.0	0.73		0.9	0.33
	1.0	0.49		1.0	0.56		1.1	0.19		1.0	0.28		1.1	0.68		1.0	0.31
	1.1	0.45		1.1	0.51		1.2	0.18		1.1	0.25		1.2	0.64		1.1	0.28
	1.2	0.43		1.2	0.48		1.3	0.17		1.2	0.24		1.3	0.61		1.2	0.27
	1.3	0.41		1.3	0.45		1.4	0.17		1.3	0.22		1.4	0.58		1.3	0.26
	1.4	0.39		1.4	0.43		1.5	0.16		1.4	0.21		1.5	0.56		1.4	0.25
	1.5	0.37		1.5	0.41		1.6	0.16		1.5	0.21		1.6	0.53		1.5	0.24


DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	117 di 148

	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE: Rare 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1.6	0.36		1.6	0.39		1.7	0.15		1.6	0.20		1.7	0.52		1.6	0.23
	1.7	0.35		1.7	0.38		1.8	0.15		1.7	0.20		1.8	0.50		1.7	0.23
	1.8	0.33		1.8	0.37		1.9	0.15		1.8	0.19		1.9	0.48		1.8	0.22
	1.9	0.32		1.9	0.36		2.0	0.15		1.9	0.19		2.0	0.46		1.9	0.22
	2.0	0.31		2.0	0.35		2.1	0.15		2.0	0.18		2.1	0.42		2.0	0.21
	2.1	0.30		2.1	0.34		2.2	0.12		2.1	0.18		2.2	0.39		2.1	0.21
	2.2	0.28		2.2	0.33		2.3	0.12		2.2	0.18		2.3	0.38		2.2	0.18
	2.3	0.27		2.3	0.32		2.4	0.12		2.3	0.16		2.4	0.36		2.3	0.17
	2.4	0.26		2.4	0.31		2.5	0.11		2.4	0.15		2.5	0.33		2.4	0.16
	2.5	0.25		2.5	0.29		2.6	0.10		2.5	0.15		2.6	0.32		2.5	0.15
	2.6	0.22		2.6	0.25		2.7	0.10		2.6	0.12		2.7	0.29		2.6	0.14
	2.7	0.19		2.7	0.23		2.8	0.10		2.7	0.12		2.8	0.27		2.7	0.13
	2.8	0.18		2.8	0.21		2.9	0.10		2.8	0.12		2.9	0.22		2.8	0.13
	2.9	0.18		2.9	0.16		3.0	0.09		2.9	0.12		3.0	0.19		2.9	0.12
	3.0	0.14		3.0	0.13		3.1	0.09		3.0	0.11		3.1	0.18		3.0	0.12
	3.1	0.14		3.1	0.13		3.2	0.07		3.1	0.09		3.2	0.11		3.1	0.10
	3.2	0.11		3.2	0.11		3.3	0.06		3.2	0.08		3.3	0.11		3.2	0.09
	3.3	0.09		3.3	0.11		3.4	0.06		3.3	0.08		3.4	0.08		3.3	0.09
	3.4	0.07		3.4	0.07		3.5	0.06		3.4	0.06		3.5	0.08		3.4	0.07
	3.5	0.07		3.5	0.07		3.6	0.06		3.5	0.06		3.6	0.08		3.5	0.07
	3.6	0.07		3.6	0.07		3.7	0.06		3.6	0.06		3.7	0.08		3.6	0.06
7	0.8	1.21	8	0.7	0.64	9	0.5	0.33	10	0.5	1.03	11	0.5	1.20	12	0.6	0.50
	0.9	0.85		0.8	0.43		0.6	0.17		0.6	0.58		0.6	0.64		0.7	0.25
	1.0	0.76		0.9	0.39		0.7	0.15		0.7	0.46		0.7	0.52		0.8	0.21
	1.1	0.70		1.0	0.35		0.8	0.13		0.8	0.38		0.8	0.44		0.9	0.19
	1.2	0.66		1.1	0.32		0.9	0.12		0.9	0.34		0.9	0.39		1.0	0.17
	1.3	0.63		1.2	0.31		1.0	0.12		1.0	0.31		1.0	0.35		1.1	0.16
	1.4	0.60		1.3	0.29		1.1	0.11		1.1	0.29		1.1	0.33		1.2	0.15
	1.5	0.58		1.4	0.28		1.2	0.11		1.2	0.27		1.2	0.31		1.3	0.14
	1.6	0.56		1.5	0.27		1.3	0.11		1.3	0.26		1.3	0.29		1.4	0.14
	1.7	0.54		1.6	0.26		1.4	0.10		1.4	0.25		1.4	0.28		1.5	0.14
	1.8	0.53		1.7	0.26		1.5	0.10		1.5	0.24		1.5	0.27		1.6	0.13
	1.9	0.51		1.8	0.25		1.6	0.10		1.6	0.24		1.6	0.27		1.7	0.13
	2.0	0.50		1.9	0.25		1.7	0.10		1.7	0.23		1.7	0.26		1.8	0.13
	2.1	0.45		2.0	0.24		1.8	0.10		1.8	0.23		1.8	0.26		1.9	0.13
	2.2	0.44		2.1	0.24		1.9	0.10		1.9	0.23		1.9	0.25		2.0	0.12
	2.3	0.42		2.2	0.22		2.0	0.10		2.0	0.22		2.0	0.22		2.1	0.12
	2.4	0.41		2.3	0.20		2.1	0.10		2.1	0.19		2.1	0.22		2.2	0.12
	2.5	0.39		2.4	0.20		2.2	0.10		2.2	0.19		2.2	0.18		2.3	0.11
	2.6	0.37		2.5	0.18		2.3	0.09		2.3	0.17		2.3	0.16		2.4	0.11
	2.7	0.35		2.6	0.16		2.4	0.09		2.4	0.17		2.4	0.15		2.5	0.10
	2.8	0.33		2.7	0.16		2.5	0.09		2.5	0.16		2.5	0.15		2.6	0.10
	2.9	0.26		2.8	0.16		2.6	0.09		2.6	0.15		2.6	0.15		2.7	0.09
	3.0	0.21		2.9	0.16		2.7	0.07		2.7	0.15		2.7	0.15		2.8	0.08
	3.1	0.20		3.0	0.15		2.8	0.07		2.8	0.12		2.8	0.15		2.9	0.08
	3.2	0.15		3.1	0.12		2.9	0.07		2.9	0.11		2.9	0.13		3.0	0.08
	3.3	0.15		3.2	0.12		3.0	0.06		3.0	0.11		3.0	0.13		3.1	0.07
	3.4	0.11		3.3	0.12		3.1	0.06		3.1	0.09		3.1	0.13		3.2	0.07
	3.5	0.11		3.4	0.09		3.2	0.06		3.2	0.09		3.2	0.09		3.3	0.07
	3.6	0.12		3.5	0.09		3.3	0.06		3.3	0.09		3.3	0.09		3.4	0.06
	3.7	0.12		3.6	0.09		3.4	0.06		3.4	0.07		3.4	0.07		3.5	0.06
13	0.8	0.94	14	0.8	0.83	15	0.8	0.71	16	0.8	0.54	17	0.9	1.07	18	0.8	0.96
	0.9	0.67		0.9	0.83		0.9	0.53		0.9	0.40		1.0	0.79		0.9	0.96
	1.0	0.60		1.0	0.62		1.0	0.47		1.0	0.36		1.1	0.71		1.0	0.67
	1.1	0.56		1.1	0.56		1.1	0.43		1.1	0.33		1.2	0.65		1.1	0.61
	1.2	0.52		1.2	0.51		1.2	0.40		1.2	0.31		1.3	0.61		1.2	0.57
	1.3	0.50		1.3	0.48		1.3	0.38		1.3	0.29		1.4	0.58		1.3	0.53
	1.4	0.48		1.4	0.46		1.4	0.37		1.4	0.28		1.5	0.55		1.4	0.51
	1.5	0.46		1.5	0.44		1.5	0.36		1.5	0.27		1.6	0.52		1.5	0.49
	1.6	0.45		1.6	0.42		1.6	0.34		1.6	0.26		1.7	0.50		1.6	0.48
	1.7	0.43		1.7	0.41		1.7	0.34		1.7	0.26		1.8	0.48		1.7	0.46
	1.8	0.42		1.8	0.39		1.8	0.33		1.8	0.25		1.9	0.47		1.8	0.45
	1.9	0.41		1.9	0.38		1.9	0.32		1.9	0.24		2.0	0.45		1.9	0.44
	2.0	0.39		2.0	0.37		2.0	0.31		2.0	0.24		2.1	0.43		2.0	0.43
	2.1	0.36		2.1	0.36		2.1	0.31		2.1	0.23		2.2	0.42		2.1	0.41
	2.2	0.35		2.2	0.34		2.2	0.30		2.2	0.22		2.3	0.38		2.2	0.40
	2.3	0.33		2.3	0.33		2.3	0.27		2.3	0.19		2.4	0.37		2.3	0.37
	2.4	0.31		2.4	0.32		2.4	0.27		2.4	0.19		2.5	0.33		2.4	0.37
	2.5	0.30		2.5	0.30		2.5	0.25		2.5	0.18		2.6	0.28		2.5	0.36
	2.6	0.21		2.6	0.25		2.6	0.21		2.6	0.15		2.7	0.24		2.6	0.28
	2.7	0.21		2.7	0.21		2.7	0.18		2.7	0.14		2.8	0.23		2.7	0.25
	2.8	0.19		2.8	0.21		2.8	0.17		2.8	0.13		2.9	0.22		2.8	0.23
	2.9	0.19		2.9	0.20		2.9	0.14		2.9	0.12		3.0	0.15		2.9	0.19
	3.0	0.19		3.0	0.16		3.0	0.14		3.0	0.12		3.1	0.15		3.0	0.19
	3.1	0.12		3.1	0.16		3.1	0.13		3.1	0.11		3.2	0.15		3.1	0.14
	3.2	0.11		3.2	0.13		3.2	0.11		3.2	0.09		3.3	0.11		3.2	0.14
	3.3	0.10		3.3	0.11		3.3	0.10		3.3	0.08		3.4	0.08		3.3	0.13
	3.4	0.08		3.4	0.08		3.4	0.09		3.4	0.07		3.5	0.08		3.4	0.08
	3.5	0.08		3.5	0.08		3.5	0.08		3.5	0.07		3.6	0.07		3.5	0.08
	3.6	0.07		3.6	0.08		3.6	0.08		3.6	0.07		3.7	0.07		3.6	0.08


DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	118 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE: Rare 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3.7	0.08		3.7	0.07		3.7	0.07		3.7	0.06		3.8	0.07		3.7	0.08
19	0.7	0.84	20	0.9	0.67	21	0.6	0.59	22	0.7	0.59	23	0.7	0.61	24	0.7	0.63
	0.8	0.83		1.0	0.46		0.7	0.42		0.8	0.40		0.8	0.41		0.8	0.42
	0.9	0.64		1.1	0.42		0.8	0.36		0.9	0.35		0.9	0.36		0.9	0.37
	1.0	0.56		1.2	0.39		0.9	0.32		1.0	0.32		1.0	0.33		1.0	0.34
	1.1	0.51		1.3	0.37		1.0	0.29		1.1	0.30		1.1	0.31		1.1	0.31
	1.2	0.48		1.4	0.35		1.1	0.27		1.2	0.28		1.2	0.29		1.2	0.30
	1.3	0.45		1.5	0.34		1.2	0.25		1.3	0.27		1.3	0.27		1.3	0.28
	1.4	0.43		1.6	0.32		1.3	0.24		1.4	0.26		1.4	0.26		1.4	0.27
	1.5	0.42		1.7	0.31		1.4	0.23		1.5	0.25		1.5	0.26		1.5	0.26
	1.6	0.40		1.8	0.31		1.5	0.22		1.6	0.24		1.6	0.25		1.6	0.25
	1.7	0.39		1.9	0.30		1.6	0.21		1.7	0.24		1.7	0.24		1.7	0.25
	1.8	0.38		2.0	0.29		1.7	0.21		1.8	0.23		1.8	0.24		1.8	0.24
	1.9	0.37		2.1	0.25		1.8	0.20		1.9	0.23		1.9	0.23		1.9	0.24
	2.0	0.37		2.2	0.25		1.9	0.20		2.0	0.23		2.0	0.23		2.0	0.23
	2.1	0.33		2.3	0.23		2.0	0.19		2.1	0.22		2.1	0.23		2.1	0.23
	2.2	0.33		2.4	0.23		2.1	0.18		2.2	0.20		2.2	0.21		2.2	0.21
	2.3	0.32		2.5	0.22		2.2	0.18		2.3	0.18		2.3	0.19		2.3	0.19
	2.4	0.31		2.6	0.16		2.3	0.15		2.4	0.18		2.4	0.19		2.4	0.19
	2.5	0.31		2.7	0.16		2.4	0.14		2.5	0.16		2.5	0.17		2.5	0.18
	2.6	0.21		2.8	0.16		2.5	0.13		2.6	0.15		2.6	0.16		2.6	0.16
	2.7	0.21		2.9	0.15		2.6	0.13		2.7	0.15		2.7	0.16		2.7	0.16
	2.8	0.20		3.0	0.14		2.7	0.13		2.8	0.15		2.8	0.16		2.8	0.16
	2.9	0.17		3.1	0.12		2.8	0.12		2.9	0.14		2.9	0.15		2.9	0.15
	3.0	0.16		3.2	0.10		2.9	0.11		3.0	0.13		3.0	0.14		3.0	0.14
	3.1	0.13		3.3	0.09		3.0	0.10		3.1	0.11		3.1	0.11		3.1	0.12
	3.2	0.13		3.4	0.07		3.1	0.10		3.2	0.10		3.2	0.11		3.2	0.11
	3.3	0.11		3.5	0.07		3.2	0.09		3.3	0.11		3.3	0.11		3.3	0.12
	3.4	0.09		3.6	0.07		3.3	0.08		3.4	0.08		3.4	0.09		3.4	0.09
	3.5	0.09		3.7	0.08		3.4	0.06		3.5	0.08		3.5	0.09		3.5	0.09
	3.6	0.08		3.8	0.07		3.5	0.06		3.6	0.08		3.6	0.09		3.6	0.09
25	0.7	0.66	26	0.7	0.70	27	0.7	0.66	28	0.8	1.20	29	0.8	1.17	30	0.8	1.18
	0.8	0.45		0.8	0.46		0.8	0.43		0.9	0.80		0.9	0.82		0.9	0.83
	0.9	0.40		0.9	0.41		0.9	0.38		1.0	0.72		1.0	0.74		1.0	0.74
	1.0	0.36		1.0	0.37		1.0	0.35		1.1	0.66		1.1	0.68		1.1	0.69
	1.1	0.34		1.1	0.35		1.1	0.33		1.2	0.62		1.2	0.64		1.2	0.65
	1.2	0.32		1.2	0.33		1.2	0.31		1.3	0.58		1.3	0.61		1.3	0.61
	1.3	0.30		1.3	0.31		1.3	0.30		1.4	0.55		1.4	0.58		1.4	0.59
	1.4	0.29		1.4	0.30		1.4	0.29		1.5	0.52		1.5	0.56		1.5	0.57
	1.5	0.28		1.5	0.29		1.5	0.28		1.6	0.50		1.6	0.54		1.6	0.55
	1.6	0.27		1.6	0.28		1.6	0.27		1.7	0.47		1.7	0.52		1.7	0.53
	1.7	0.27		1.7	0.27		1.7	0.26		1.8	0.45		1.8	0.51		1.8	0.51
	1.8	0.26		1.8	0.27		1.8	0.25		1.9	0.44		1.9	0.49		1.9	0.50
	1.9	0.26		1.9	0.26		1.9	0.25		2.0	0.42		2.0	0.48		2.0	0.48
	2.0	0.25		2.0	0.26		2.0	0.24		2.1	0.39		2.1	0.43		2.1	0.44
	2.1	0.25		2.1	0.25		2.1	0.24		2.2	0.37		2.2	0.42		2.2	0.43
	2.2	0.22		2.2	0.22		2.2	0.20		2.3	0.36		2.3	0.41		2.3	0.42
	2.3	0.21		2.3	0.21		2.3	0.17		2.4	0.35		2.4	0.39		2.4	0.40
	2.4	0.20		2.4	0.20		2.4	0.17		2.5	0.30		2.5	0.36		2.5	0.38
	2.5	0.19		2.5	0.19		2.5	0.16		2.6	0.29		2.6	0.34		2.6	0.36
	2.6	0.16		2.6	0.16		2.6	0.15		2.7	0.25		2.7	0.32		2.7	0.34
	2.7	0.16		2.7	0.16		2.7	0.15		2.8	0.22		2.8	0.30		2.8	0.32
	2.8	0.16		2.8	0.16		2.8	0.15		2.9	0.19		2.9	0.24		2.9	0.25
	2.9	0.16		2.9	0.15		2.9	0.14		3.0	0.18		3.0	0.19		3.0	0.20
	3.0	0.15		3.0	0.14		3.0	0.13		3.1	0.18		3.1	0.18		3.1	0.19
	3.1	0.12		3.1	0.12		3.1	0.11		3.2	0.11		3.2	0.13		3.2	0.14
	3.2	0.12		3.2	0.11		3.2	0.09		3.3	0.11		3.3	0.13		3.3	0.15
	3.3	0.12		3.3	0.10		3.3	0.09		3.4	0.09		3.4	0.10		3.4	0.11
	3.4	0.09		3.4	0.08		3.4	0.07		3.5	0.08		3.5	0.09		3.5	0.11
	3.5	0.09		3.5	0.08		3.5	0.07		3.6	0.07		3.6	0.10		3.6	0.11
	3.6	0.08		3.6	0.07		3.6	0.07		3.7	0.07		3.7	0.09		3.7	0.11
31	0.8	1.20	32	0.8	1.23	33	0.8	1.24	34	0.8	1.25	35	0.9	0.75	36	0.9	0.86
	0.9	0.84		0.9	0.86		0.9	0.87		0.9	0.88		1.0	0.63		1.0	0.72
	1.0	0.75		1.0	0.77		1.0	0.79		1.0	0.79		1.1	0.58		1.1	0.66
	1.1	0.69		1.1	0.72		1.1	0.73		1.1	0.72		1.2	0.55		1.2	0.63
	1.2	0.65		1.2	0.67		1.2	0.69		1.2	0.67		1.3	0.53		1.3	0.60
	1.3	0.62		1.3	0.64		1.3	0.65		1.3	0.64		1.4	0.51		1.4	0.58
	1.4	0.59		1.4	0.61		1.4	0.62		1.4	0.60		1.5	0.50		1.5	0.56
	1.5	0.57		1.5	0.59		1.5	0.60		1.5	0.58		1.6	0.48		1.6	0.55
	1.6	0.55		1.6	0.57		1.6	0.58		1.6	0.55		1.7	0.47		1.7	0.53
	1.7	0.53		1.7	0.55		1.7	0.56		1.7	0.53		1.8	0.46		1.8	0.52
	1.8	0.52		1.8	0.54		1.8	0.54		1.8	0.51		1.9	0.45		1.9	0.50
	1.9	0.50		1.9	0.52		1.9	0.52		1.9	0.49		2.0	0.44		2.0	0.49
	2.0	0.49		2.0	0.51		2.0	0.51		2.0	0.47		2.1	0.38		2.1	0.42
	2.1	0.44		2.1	0.46		2.1	0.45		2.1	0.45		2.2	0.37		2.2	0.41
	2.2	0.43		2.2	0.44		2.2	0.44		2.2	0.43		2.3	0.36		2.3	0.39
	2.3	0.41		2.3	0.43		2.3	0.43		2.3	0.39		2.4	0.34		2.4	0.38
	2.4	0.41		2.4	0.42		2.4	0.41		2.4	0.38		2.5	0.33		2.5	0.36
	2.5	0.38		2.5	0.39		2.5	0.38		2.5	0.35		2.6	0.32		2.6	0.35

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	119 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE: Rare 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2.6	0.37		2.6	0.38		2.6	0.37		2.6	0.33		2.7	0.30		2.7	0.32
	2.7	0.35		2.7	0.35		2.7	0.34		2.7	0.31		2.8	0.29		2.8	0.31
	2.8	0.33		2.8	0.33		2.8	0.32		2.8	0.28		2.9	0.25		2.9	0.27
	2.9	0.25		2.9	0.25		2.9	0.24		2.9	0.22		3.0	0.18		3.0	0.16
	3.0	0.20		3.0	0.20		3.0	0.19		3.0	0.17		3.1	0.14		3.1	0.11
	3.1	0.20		3.1	0.20		3.1	0.19		3.1	0.17		3.2	0.11		3.2	0.10
	3.2	0.15		3.2	0.14		3.2	0.14		3.2	0.13		3.3	0.11		3.3	0.10
	3.3	0.15		3.3	0.14		3.3	0.13		3.3	0.13		3.4	0.09		3.4	0.07
	3.4	0.11		3.4	0.10		3.4	0.09		3.4	0.09		3.5	0.09		3.5	0.07
	3.5	0.11		3.5	0.11		3.5	0.09		3.5	0.09		3.6	0.09		3.6	0.07
	3.6	0.12		3.6	0.11		3.6	0.09		3.6	0.08		3.7	0.09		3.7	0.07
	3.7	0.12		3.7	0.11		3.7	0.09		3.7	0.08		3.8	0.08		3.8	0.08
	3.7	0.12		3.7	0.11		3.7	0.09		3.7	0.08		3.8	0.08		3.8	0.08
37	1.0	0.77	38	1.0	0.61	39	1.0	1.03	40	0.9	1.03	41	1.0	1.01	42	1.0	1.01
	1.1	0.66		1.1	0.53		1.1	0.78		1.0	0.82		1.1	0.78		1.1	0.77
	1.2	0.62		1.2	0.51		1.2	0.73		1.1	0.75		1.2	0.73		1.2	0.73
	1.3	0.60		1.3	0.49		1.3	0.70		1.2	0.70		1.3	0.70		1.3	0.69
	1.4	0.59		1.4	0.48		1.4	0.67		1.3	0.66		1.4	0.67		1.4	0.66
	1.5	0.57		1.5	0.48		1.5	0.65		1.4	0.63		1.5	0.65		1.5	0.64
	1.6	0.56		1.6	0.47		1.6	0.63		1.5	0.60		1.6	0.63		1.6	0.62
	1.7	0.55		1.7	0.46		1.7	0.61		1.6	0.58		1.7	0.61		1.7	0.60
	1.8	0.54		1.8	0.46		1.8	0.59		1.7	0.56		1.8	0.59		1.8	0.59
	1.9	0.53		1.9	0.46		1.9	0.57		1.8	0.53		1.9	0.57		1.9	0.57
	2.0	0.52		2.0	0.45		2.0	0.55		1.9	0.51		2.0	0.56		2.0	0.56
	2.1	0.42		2.1	0.36		2.1	0.48		2.0	0.49		2.1	0.47		2.1	0.47
	2.2	0.41		2.2	0.36		2.2	0.46		2.1	0.44		2.2	0.45		2.2	0.45
	2.3	0.40		2.3	0.35		2.3	0.44		2.2	0.42		2.3	0.43		2.3	0.44
	2.4	0.39		2.4	0.35		2.4	0.43		2.3	0.40		2.4	0.42		2.4	0.43
	2.5	0.37		2.5	0.33		2.5	0.42		2.4	0.39		2.5	0.41		2.5	0.42
	2.6	0.35		2.6	0.32		2.6	0.39		2.5	0.38		2.6	0.40		2.6	0.41
	2.7	0.32		2.7	0.32		2.7	0.35		2.6	0.36		2.7	0.39		2.7	0.40
	2.8	0.30		2.8	0.31		2.8	0.33		2.7	0.34		2.8	0.37		2.8	0.38
	2.9	0.27		2.9	0.27		2.9	0.27		2.8	0.32		2.9	0.29		2.9	0.31
	3.0	0.16		3.0	0.18		3.0	0.17		2.9	0.25		3.0	0.19		3.0	0.21
	3.1	0.12		3.1	0.13		3.1	0.14		3.0	0.17		3.1	0.16		3.1	0.17
	3.2	0.12		3.2	0.12		3.2	0.11		3.1	0.13		3.2	0.13		3.2	0.14
	3.3	0.12		3.3	0.12		3.3	0.11		3.2	0.10		3.3	0.13		3.3	0.14
	3.4	0.08		3.4	0.10		3.4	0.08		3.3	0.10		3.4	0.10		3.4	0.11
	3.5	0.08		3.5	0.10		3.5	0.08		3.4	0.07		3.5	0.10		3.5	0.11
	3.6	0.08		3.6	0.10		3.6	0.08		3.5	0.07		3.6	0.10		3.6	0.12
	3.7	0.08		3.7	0.10		3.7	0.08		3.6	0.08		3.7	0.10		3.7	0.12
	3.8	0.08		3.8	0.09		3.8	0.08		3.7	0.08		3.8	0.10		3.8	0.12
	3.9	0.08		3.9	0.08		3.9	0.07		3.8	0.08		3.9	0.09		3.9	0.11
	3.9	0.08		3.9	0.08		3.9	0.07		3.8	0.08		3.9	0.09		3.9	0.11
43	1.0	0.70	44	1.0	1.01	45	1.0	0.51	46	1.0	0.44	47	1.0	0.53	48	1.0	0.66
	1.1	0.61		1.1	0.78		1.1	0.45		1.1	0.38		1.1	0.45		1.1	0.57
	1.2	0.58		1.2	0.73		1.2	0.44		1.2	0.37		1.2	0.43		1.2	0.55
	1.3	0.56		1.3	0.70		1.3	0.43		1.3	0.36		1.3	0.42		1.3	0.53
	1.4	0.55		1.4	0.67		1.4	0.43		1.4	0.36		1.4	0.41		1.4	0.52
	1.5	0.54		1.5	0.65		1.5	0.42		1.5	0.36		1.5	0.41		1.5	0.52
	1.6	0.54		1.6	0.63		1.6	0.42		1.6	0.36		1.6	0.40		1.6	0.51
	1.7	0.53		1.7	0.61		1.7	0.42		1.7	0.36		1.7	0.40		1.7	0.51
	1.8	0.52		1.8	0.59		1.8	0.42		1.8	0.36		1.8	0.39		1.8	0.50
	1.9	0.52		1.9	0.58		1.9	0.42		1.9	0.36		1.9	0.39		1.9	0.50
	2.0	0.51		2.0	0.56		2.0	0.42		2.0	0.36		2.0	0.39		2.0	0.50
	2.1	0.41		2.1	0.47		2.1	0.34		2.1	0.29		2.1	0.31		2.1	0.40
	2.2	0.40		2.2	0.45		2.2	0.34		2.2	0.29		2.2	0.31		2.2	0.40
	2.3	0.40		2.3	0.44		2.3	0.34		2.3	0.29		2.3	0.30		2.3	0.39
	2.4	0.39		2.4	0.43		2.4	0.34		2.4	0.29		2.4	0.30		2.4	0.39
	2.5	0.37		2.5	0.42		2.5	0.34		2.5	0.29		2.5	0.29		2.5	0.37
	2.6	0.37		2.6	0.41		2.6	0.34		2.6	0.29		2.6	0.29		2.6	0.37
	2.7	0.35		2.7	0.40		2.7	0.34		2.7	0.29		2.7	0.28		2.7	0.35
	2.8	0.35		2.8	0.38		2.8	0.33		2.8	0.29		2.8	0.28		2.8	0.35
	2.9	0.30		2.9	0.31		2.9	0.29		2.9	0.26		2.9	0.24		2.9	0.30
	3.0	0.19		3.0	0.22		3.0	0.21		3.0	0.19		3.0	0.16		3.0	0.20
	3.1	0.14		3.1	0.18		3.1	0.15		3.1	0.14		3.1	0.12		3.1	0.15
	3.2	0.14		3.2	0.15		3.2	0.15		3.2	0.14		3.2	0.12		3.2	0.15
	3.3	0.14		3.3	0.15		3.3	0.15		3.3	0.14		3.3	0.12		3.3	0.15
	3.4	0.11		3.4	0.12		3.4	0.13		3.4	0.13		3.4	0.10		3.4	0.12
	3.5	0.11		3.5	0.12		3.5	0.14		3.5	0.13		3.5	0.10		3.5	0.12
	3.6	0.11		3.6	0.12		3.6	0.14		3.6	0.13		3.6	0.10		3.6	0.13
	3.7	0.11		3.7	0.12		3.7	0.13		3.7	0.13		3.7	0.10		3.7	0.13
	3.8	0.10		3.8	0.13		3.8	0.13		3.8	0.13		3.8	0.10		3.8	0.12
	3.9	0.09		3.9	0.11		3.9	0.10		3.9	0.11		3.9	0.09		3.9	0.12
	3.9	0.09		3.9	0.11		3.9	0.10		3.9	0.11		3.9	0.09		3.9	0.12
49	1.0	0.45	50	1.0	0.65	51	1.0	1.03	52	1.0	0.68	53	1.0	0.44	54	1.0	0.65
	1.1	0.40		1.1	0.57		1.1	0.79		1.1	0.59		1.1	0.39		1.1	0.51
	1.2	0.39		1.2	0.54		1.2	0.75		1.2	0.56		1.2	0.38		1.2	0.48
	1.3	0.39		1.3	0.53		1.3	0.71		1.3	0.55		1.3	0.38		1.3	0.46
	1.4	0.39		1.4	0.52		1.4	0.68		1.4	0.54		1.4	0.38		1.4	0.44
	1.5	0.39		1.5	0.51		1.5	0.66		1.5	0.53		1.5	0.38		1.5	0.43
	1.6	0.39		1.6	0.51		1.6	0.64		1.6	0.53		1.6	0.38		1.6	0.41

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY				PAG.
28/11/17	0	---	---				120 di 148




COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2																							
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq						
	1.7	0.39		1.7	0.51		1.7	0.62		1.7	0.52		1.7	0.39		1.7	0.40						
	1.8	0.40		1.8	0.50		1.8	0.60		1.8	0.52		1.8	0.39		1.8	0.39						
	1.9	0.40		1.9	0.50		1.9	0.59		1.9	0.52		1.9	0.39		1.9	0.38						
	2.0	0.40		2.0	0.49		2.0	0.57		2.0	0.51		2.0	0.39		2.0	0.38						
	2.1	0.33		2.1	0.40		2.1	0.48		2.1	0.41		2.1	0.32		2.1	0.33						
	2.2	0.33		2.2	0.40		2.2	0.46		2.2	0.41		2.2	0.33		2.2	0.30						
	2.3	0.33		2.3	0.39		2.3	0.45		2.3	0.40		2.3	0.33		2.3	0.28						
	2.4	0.33		2.4	0.39		2.4	0.44		2.4	0.40		2.4	0.33		2.4	0.27						
	2.5	0.33		2.5	0.37		2.5	0.43		2.5	0.38		2.5	0.33		2.5	0.27						
	2.6	0.33		2.6	0.37		2.6	0.42		2.6	0.38		2.6	0.33		2.6	0.26						
	2.7	0.33		2.7	0.35		2.7	0.41		2.7	0.36		2.7	0.33		2.7	0.26						
	2.8	0.33		2.8	0.35		2.8	0.39		2.8	0.36		2.8	0.33		2.8	0.25						
	2.9	0.29		2.9	0.30		2.9	0.31		2.9	0.31		2.9	0.30		2.9	0.22						
	3.0	0.22		3.0	0.21		3.0	0.22		3.0	0.21		3.0	0.23		3.0	0.16						
	3.1	0.16		3.1	0.16		3.1	0.18		3.1	0.16		3.1	0.16		3.1	0.13						
	3.2	0.16		3.2	0.16		3.2	0.14		3.2	0.15		3.2	0.17		3.2	0.11						
	3.3	0.16		3.3	0.16		3.3	0.15		3.3	0.16		3.3	0.17		3.3	0.11						
	3.4	0.15		3.4	0.13		3.4	0.11		3.4	0.13		3.4	0.16		3.4	0.09						
	3.5	0.15		3.5	0.13		3.5	0.12		3.5	0.13		3.5	0.16		3.5	0.09						
	3.6	0.16		3.6	0.13		3.6	0.12		3.6	0.13		3.6	0.17		3.6	0.08						
	3.7	0.15		3.7	0.14		3.7	0.12		3.7	0.13		3.7	0.16		3.7	0.09						
	3.8	0.15		3.8	0.13		3.8	0.12		3.8	0.13		3.8	0.16		3.8	0.09						
	3.9	0.13		3.9	0.12		3.9	0.11		3.9	0.12		3.9	0.14		3.9	0.08						
	55	1.0	0.48		56	1.0	0.55		57	0.7	0.48		58	0.9	0.49		59	1.0	0.44		60	0.8	0.50
	1.1	0.41		1.1	0.43		1.1	0.48		1.1	0.36		1.1	0.38		1.1	0.38		1.1	0.38		0.9	0.50
	1.2	0.39		1.2	0.40		1.2	0.36		1.2	0.33		1.2	0.36		1.2	0.36		1.2	0.36		1.0	0.37
	1.3	0.37		1.3	0.38		1.3	0.32		1.3	0.31		1.3	0.35		1.3	0.35		1.3	0.35		1.1	0.34
	1.4	0.36		1.4	0.36		1.4	0.30		1.4	0.30		1.4	0.34		1.4	0.34		1.4	0.34		1.2	0.32
	1.5	0.36		1.5	0.35		1.5	0.28		1.5	0.29		1.5	0.34		1.5	0.34		1.5	0.34		1.3	0.30
	1.6	0.35		1.6	0.34		1.6	0.27		1.6	0.28		1.6	0.33		1.6	0.33		1.6	0.33		1.4	0.29
	1.7	0.34		1.7	0.33		1.7	0.26		1.7	0.27		1.7	0.33		1.7	0.33		1.7	0.33		1.5	0.28
	1.8	0.34		1.8	0.32		1.8	0.25		1.8	0.27		1.8	0.33		1.8	0.33		1.8	0.33		1.6	0.28
	1.9	0.33		1.9	0.32		1.9	0.24		1.9	0.26		1.9	0.32		1.9	0.32		1.9	0.32		1.7	0.27
	2.0	0.33		2.0	0.31		2.0	0.24		2.0	0.25		2.0	0.32		2.0	0.32		2.0	0.32		1.8	0.27
	2.1	0.27		2.1	0.27		2.1	0.23		2.1	0.25		2.1	0.26		2.1	0.26		2.1	0.26		1.9	0.26
	2.2	0.26		2.2	0.26		2.2	0.23		2.2	0.23		2.2	0.26		2.2	0.26		2.2	0.26		2.0	0.26
	2.3	0.25		2.3	0.23		2.3	0.22		2.3	0.22		2.3	0.25		2.3	0.25		2.3	0.25		2.1	0.22
	2.4	0.24		2.4	0.22		2.4	0.20		2.4	0.21		2.4	0.25		2.4	0.25		2.4	0.25		2.2	0.22
	2.5	0.23		2.5	0.22		2.5	0.20		2.5	0.20		2.5	0.25		2.5	0.25		2.5	0.25		2.3	0.21
	2.6	0.23		2.6	0.21		2.6	0.19		2.6	0.19		2.6	0.24		2.6	0.24		2.6	0.24		2.4	0.21
	2.7	0.23		2.7	0.21		2.7	0.19		2.7	0.19		2.7	0.24		2.7	0.24		2.7	0.24		2.5	0.20
	2.8	0.22		2.8	0.20		2.8	0.18		2.8	0.18		2.8	0.24		2.8	0.24		2.8	0.24		2.6	0.20
	2.9	0.20		2.9	0.18		2.9	0.18		2.9	0.18		2.9	0.21		2.9	0.21		2.9	0.21		2.7	0.19
	3.0	0.13		3.0	0.13		3.0	0.16		3.0	0.16		3.0	0.15		3.0	0.15		3.0	0.15		2.8	0.19
	3.1	0.10		3.1	0.11		3.1	0.16		3.1	0.11		3.1	0.12		3.1	0.12		3.1	0.12		2.9	0.17
	3.2	0.10		3.2	0.10		3.2	0.14		3.2	0.09		3.2	0.12		3.2	0.12		3.2	0.12		3.0	0.13
	3.3	0.10		3.3	0.09		3.3	0.11		3.3	0.09		3.3	0.12		3.3	0.12		3.3	0.12		3.1	0.10
	3.4	0.09		3.4	0.07		3.4	0.08		3.4	0.09		3.4	0.10		3.4	0.10		3.4	0.10		3.2	0.10
	3.5	0.09		3.5	0.07		3.5	0.08		3.5	0.07		3.5	0.11		3.5	0.11		3.5	0.11		3.3	0.10
	3.6	0.09		3.6	0.07		3.6	0.08		3.6	0.08		3.6	0.11		3.6	0.11		3.6	0.11		3.4	0.09
	3.7	0.09		3.7	0.08		3.7	0.06		3.7	0.08		3.7	0.11		3.7	0.11		3.7	0.11		3.5	0.09
	3.8	0.09		3.8	0.08		3.8	0.06		3.8	0.08		3.8	0.11		3.8	0.11		3.8	0.11		3.6	0.09
	3.9	0.09		3.9	0.08		3.9	0.07		3.9	0.08		3.9	0.10		3.9	0.10		3.9	0.10		3.7	0.09
	61	1.0	0.38		62	1.0	0.42		63	1.0	0.37		64	1.0	0.42		65	0.8	0.52		66	0.8	0.53
	1.1	0.34		1.1	0.36		1.1	0.33		1.1	0.36		1.1	0.36		1.1	0.36		0.9	0.51		0.9	0.53
	1.2	0.33		1.2	0.34		1.2	0.32		1.2	0.34		1.2	0.34		1.2	0.34		1.0	0.38		1.0	0.39
	1.3	0.33		1.3	0.33		1.3	0.32		1.3	0.33		1.3	0.33		1.3	0.33		1.1	0.35		1.1	0.35
	1.4	0.33		1.4	0.33		1.4	0.32		1.4	0.33		1.4	0.33		1.4	0.33		1.2	0.32		1.2	0.33
	1.5	0.33		1.5	0.32		1.5	0.32		1.5	0.32		1.5	0.31		1.5	0.31		1.3	0.31		1.3	0.32
	1.6	0.33		1.6	0.32		1.6	0.33		1.6	0.32		1.6	0.30		1.6	0.30		1.4	0.30		1.4	0.30
	1.7	0.33		1.7	0.32		1.7	0.33		1.7	0.33		1.7	0.32		1.7	0.32		1.5	0.29		1.5	0.29
	1.8	0.34		1.8	0.31		1.8	0.33		1.8	0.33		1.8	0.31		1.8	0.31		1.6	0.28		1.6	0.29
	1.9	0.34		1.9	0.31		1.9	0.33		1.9	0.33		1.9	0.31		1.9	0.31		1.7	0.27		1.7	0.28
	2.0	0.34		2.0	0.31		2.0	0.34		2.0	0.34		2.0	0.31		2.0	0.31		1.8	0.27		1.8	0.27
	2.1	0.28		2.1	0.26		2.1	0.28		2.1	0.28		2.1	0.26		2.1	0.26		1.9	0.26		1.9	0.27
	2.2	0.28		2.2	0.25		2.2	0.28		2.2	0.28		2.2	0.25		2.2	0.25		2.0	0.26		2.0	0.26
	2.3	0.28		2.3	0.25		2.3	0.28		2.3	0.28		2.3	0.25		2.3	0.25		2.1	0.23		2.1	0.23
	2.4	0.28		2.4	0.24		2.4	0.28		2.4	0.28		2.4	0.25		2.4	0.25		2.2	0.22		2.2	0.23
	2.5	0.29		2.5	0.24		2.5	0.29		2.5	0.29		2.5	0.25		2.5	0.25		2.3	0.22		2.3	0.22
	2.6	0.29		2.6	0.24		2.6	0.29		2.6	0.29		2.6	0.24		2.6	0.24		2.4	0.22		2.4	0.22
	2.7	0.29		2.7	0.24		2.7	0.29		2.7	0.29		2.7	0.24		2.7	0.24		2.5	0.21		2.5	0.21
	2.8	0.29		2.8	0.24		2.8	0.29		2.8	0.29		2.8	0.20		2.8	0.20		2.6	0.20		2.6	0.21
	2.9	0.26		2.9	0.21		2.9	0.26		2.9	0.26		2.9	0.22		2.9	0.22		2.7	0.20		2.7	0.20
	3.0	0.20		3.0	0.16		3.0	0.21		3.0	0.21		3.0	0.20		3.0	0.20						

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3.7	0.15		3.7	0.12		3.7	0.16		3.7	0.13		3.5	0.10		3.5	0.10
	3.8	0.15		3.8	0.13		3.8	0.16		3.8	0.13		3.6	0.10		3.6	0.10
	3.9	0.13		3.9	0.12		3.9	0.14		3.9	0.12		3.7	0.10		3.7	0.10
67	1.0	0.46	68	1.0	1.07	69	1.0	1.12	70	1.0	0.74	71	1.0	0.54	72	1.0	0.85
	1.1	0.41		1.1	0.82		1.1	0.85		1.1	0.64		1.1	0.48		1.1	0.72
	1.2	0.40		1.2	0.77		1.2	0.80		1.2	0.61		1.2	0.46		1.2	0.68
	1.3	0.40		1.3	0.74		1.3	0.76		1.3	0.60		1.3	0.46		1.3	0.66
	1.4	0.40		1.4	0.71		1.4	0.73		1.4	0.58		1.4	0.45		1.4	0.64
	1.5	0.40		1.5	0.68		1.5	0.70		1.5	0.58		1.5	0.45		1.5	0.63
	1.6	0.40		1.6	0.66		1.6	0.68		1.6	0.57		1.6	0.45		1.6	0.62
	1.7	0.41		1.7	0.64		1.7	0.66		1.7	0.56		1.7	0.45		1.7	0.61
	1.8	0.41		1.8	0.62		1.8	0.64		1.8	0.56		1.8	0.45		1.8	0.60
	1.9	0.41		1.9	0.61		1.9	0.62		1.9	0.55		1.9	0.45		1.9	0.59
	2.0	0.41		2.0	0.59		2.0	0.60		2.0	0.54		2.0	0.45		2.0	0.58
	2.1	0.34		2.1	0.49		2.1	0.49		2.1	0.43		2.1	0.37		2.1	0.45
	2.2	0.34		2.2	0.47		2.2	0.47		2.2	0.43		2.2	0.37		2.2	0.45
	2.3	0.34		2.3	0.46		2.3	0.46		2.3	0.42		2.3	0.37		2.3	0.44
	2.4	0.34		2.4	0.45		2.4	0.44		2.4	0.42		2.4	0.36		2.4	0.43
	2.5	0.34		2.5	0.44		2.5	0.43		2.5	0.40		2.5	0.36		2.5	0.40
	2.6	0.34		2.6	0.42		2.6	0.42		2.6	0.39		2.6	0.36		2.6	0.40
	2.7	0.34		2.7	0.41		2.7	0.39		2.7	0.37		2.7	0.36		2.7	0.36
	2.8	0.34		2.8	0.39		2.8	0.37		2.8	0.37		2.8	0.36		2.8	0.34
	2.9	0.30		2.9	0.31		2.9	0.30		2.9	0.31		2.9	0.31		2.9	0.29
	3.0	0.23		3.0	0.21		3.0	0.19		3.0	0.21		3.0	0.23		3.0	0.17
	3.1	0.16		3.1	0.17		3.1	0.16		3.1	0.15		3.1	0.15		3.1	0.13
	3.2	0.17		3.2	0.14		3.2	0.12		3.2	0.15		3.2	0.16		3.2	0.13
	3.3	0.17		3.3	0.14		3.3	0.12		3.3	0.15		3.3	0.16		3.3	0.12
	3.4	0.16		3.4	0.10		3.4	0.08		3.4	0.11		3.4	0.14		3.4	0.09
	3.5	0.16		3.5	0.10		3.5	0.08		3.5	0.11		3.5	0.14		3.5	0.09
	3.6	0.16		3.6	0.11		3.6	0.08		3.6	0.12		3.6	0.15		3.6	0.09
	3.7	0.16		3.7	0.11		3.7	0.08		3.7	0.12		3.7	0.14		3.7	0.09
	3.8	0.15		3.8	0.11		3.8	0.08		3.8	0.11		3.8	0.13		3.8	0.08
	3.9	0.13		3.9	0.09		3.9	0.08		3.9	0.09		3.9	0.11		3.9	0.08

73	1.0	0.68	74	0.9	1.14	75	1.0	0.99	76	1.0	0.47	77	1.0	0.40	78	1.0	0.75
	1.1	0.59		1.0	0.91		1.1	0.76		1.1	0.41		1.1	0.35		1.1	0.61
	1.2	0.56		1.1	0.83		1.2	0.72		1.2	0.40		1.2	0.34		1.2	0.57
	1.3	0.55		1.2	0.78		1.3	0.69		1.3	0.39		1.3	0.34		1.3	0.54
	1.4	0.54		1.3	0.74		1.4	0.67		1.4	0.39		1.4	0.34		1.4	0.52
	1.5	0.53		1.4	0.70		1.5	0.65		1.5	0.39		1.5	0.34		1.5	0.51
	1.6	0.52		1.5	0.67		1.6	0.63		1.6	0.39		1.6	0.34		1.6	0.49
	1.7	0.52		1.6	0.65		1.7	0.61		1.7	0.39		1.7	0.35		1.7	0.48
	1.8	0.51		1.7	0.62		1.8	0.59		1.8	0.39		1.8	0.35		1.8	0.47
	1.9	0.51		1.8	0.60		1.9	0.58		1.9	0.39		1.9	0.35		1.9	0.46
	2.0	0.50		1.9	0.58		2.0	0.56		2.0	0.39		2.0	0.35		2.0	0.45
	2.1	0.40		2.0	0.56		2.1	0.48		2.1	0.32		2.1	0.29		2.1	0.37
	2.2	0.40		2.1	0.47		2.2	0.47		2.2	0.32		2.2	0.29		2.2	0.36
	2.3	0.39		2.2	0.45		2.3	0.45		2.3	0.32		2.3	0.30		2.3	0.33
	2.4	0.39		2.3	0.43		2.4	0.44		2.4	0.32		2.4	0.30		2.4	0.32
	2.5	0.38		2.4	0.42		2.5	0.41		2.5	0.32		2.5	0.30		2.5	0.31
	2.6	0.36		2.5	0.40		2.6	0.40		2.6	0.32		2.6	0.30		2.6	0.31
	2.7	0.36		2.6	0.39		2.7	0.38		2.7	0.32		2.7	0.30		2.7	0.30
	2.8	0.35		2.7	0.36		2.8	0.36		2.8	0.32		2.8	0.30		2.8	0.29
	2.9	0.30		2.8	0.35		2.9	0.28		2.9	0.28		2.9	0.27		2.9	0.26
	3.0	0.20		2.9	0.28		3.0	0.14		3.0	0.21		3.0	0.21		3.0	0.18
	3.1	0.14		3.0	0.17		3.1	0.11		3.1	0.15		3.1	0.15		3.1	0.13
	3.2	0.14		3.1	0.14		3.2	0.11		3.2	0.15		3.2	0.16		3.2	0.12
	3.3	0.13		3.2	0.11		3.3	0.11		3.3	0.15		3.3	0.16		3.3	0.12
	3.4	0.11		3.3	0.11		3.4	0.08		3.4	0.13		3.4	0.15		3.4	0.09
	3.5	0.11		3.4	0.07		3.5	0.08		3.5	0.13		3.5	0.15		3.5	0.10
	3.6	0.11		3.5	0.08		3.6	0.08		3.6	0.13		3.6	0.15		3.6	0.09
	3.7	0.11		3.6	0.08		3.7	0.08		3.7	0.14		3.7	0.15		3.7	0.09
	3.8	0.10		3.7	0.08		3.8	0.08		3.8	0.13		3.8	0.15		3.8	0.09
	3.9	0.09		3.8	0.08		3.9	0.07		3.9	0.11		3.9	0.14		3.9	0.08


79	1.0	0.85	80	1.0	0.59	81	1.0	0.44	82	0.8	0.55	83	1.0	0.49	84	0.8	0.57
	1.1	0.69		1.1	0.51		1.1	0.38		0.9	0.55		1.1	0.42		0.9	0.57
	1.2	0.65		1.2	0.49		1.2	0.36		1.0	0.40		1.2	0.40		1.0	0.42
	1.3	0.62		1.3	0.48		1.3	0.35		1.1	0.37		1.3	0.38		1.1	0.38
	1.4	0.60		1.4	0.47		1.4	0.34		1.2	0.34		1.4	0.38		1.2	0.36
	1.5	0.58		1.5	0.46		1.5	0.34		1.3	0.33		1.5	0.37		1.3	0.34
	1.6	0.56		1.6	0.46		1.6	0.33		1.4	0.32		1.6	0.37		1.4	0.33
	1.7	0.55		1.7	0.45		1.7	0.33		1.5	0.31		1.7	0.36		1.5	0.32
	1.8	0.53		1.8	0.45		1.8	0.33		1.6	0.30		1.8	0.36		1.6	0.31
	1.9	0.52		1.9	0.44		1.9	0.33		1.7	0.29		1.9	0.36		1.7	0.30
	2.0	0.50		2.0	0.44		2.0	0.33		1.8	0.28		2.0	0.35		1.8	0.30
	2.1	0.44		2.1	0.35		2.1	0.27		1.9	0.28		2.1	0.29		1.9	0.29
	2.2	0.43		2.2	0.34		2.2	0.27		2.0	0.27		2.2	0.28		2.0	0.29
	2.3	0.42		2.3	0.34		2.3	0.26		2.1	0.24		2.3	0.27		2.1	0.25
	2.4	0.41		2.4	0.34		2.4	0.26		2.2	0.23		2.4	0.27		2.2	0.24
	2.5	0.38		2.5	0.33		2.5	0.26		2.3	0.23		2.5	0.27		2.3	0.24

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTA' DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2


Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2.6	0.35		2.6	0.32		2.6	0.25		2.4	0.23		2.6	0.26		2.4	0.24
	2.7	0.34		2.7	0.31		2.7	0.25		2.5	0.22		2.7	0.26		2.5	0.22
	2.8	0.33		2.8	0.31		2.8	0.25		2.6	0.21		2.8	0.26		2.6	0.22
	2.9	0.28		2.9	0.28		2.9	0.22		2.7	0.21		2.9	0.23		2.7	0.22
	3.0	0.20		3.0	0.18		3.0	0.16		2.8	0.21		3.0	0.16		2.8	0.21
	3.1	0.13		3.1	0.13		3.1	0.13		2.9	0.19		3.1	0.12		2.9	0.19
	3.2	0.13		3.2	0.13		3.2	0.13		3.0	0.14		3.2	0.13		3.0	0.14
	3.3	0.12		3.3	0.12		3.3	0.13		3.1	0.11		3.3	0.13		3.1	0.11
	3.4	0.09		3.4	0.10		3.4	0.12		3.2	0.11		3.4	0.11		3.2	0.11
	3.5	0.09		3.5	0.11		3.5	0.12		3.3	0.11		3.5	0.11		3.3	0.11
	3.6	0.10		3.6	0.10		3.6	0.12		3.4	0.10		3.6	0.11		3.4	0.09
	3.7	0.09		3.7	0.11		3.7	0.13		3.5	0.10		3.7	0.12		3.5	0.09
	3.8	0.09		3.8	0.11		3.8	0.13		3.6	0.10		3.8	0.11		3.6	0.10
	3.9	0.08		3.9	0.10		3.9	0.12		3.7	0.10		3.9	0.10		3.7	0.10
<hr/>																	
85	1.0	0.56	86	0.8	0.58	87	1.0	0.65	88	0.8	0.60	89	0.5	1.38	90	0.5	1.23
	1.1	0.48		0.9	0.58		1.1	0.53		0.9	0.45		0.6	0.88		0.6	0.78
	1.2	0.45		1.0	0.44		1.2	0.49		1.0	0.40		0.7	0.74		0.7	0.67
	1.3	0.43		1.1	0.41		1.3	0.47		1.1	0.37		0.8	0.65		0.8	0.60
	1.4	0.42		1.2	0.38		1.4	0.45		1.2	0.35		0.9	0.58		0.9	0.56
	1.5	0.41		1.3	0.36		1.5	0.43		1.3	0.34		1.0	0.54		1.0	0.53
	1.6	0.41		1.4	0.35		1.6	0.42		1.4	0.32		1.1	0.50		1.1	0.51
	1.7	0.40		1.5	0.33		1.7	0.41		1.5	0.31		1.2	0.48		1.2	0.49
	1.8	0.39		1.6	0.32		1.8	0.39		1.6	0.30		1.3	0.45		1.3	0.48
	1.9	0.39		1.7	0.32		1.9	0.38		1.7	0.29		1.4	0.43		1.4	0.46
	2.0	0.38		1.8	0.31		2.0	0.37		1.8	0.29		1.5	0.42		1.5	0.45
	2.1	0.31		1.9	0.30		2.1	0.31		1.9	0.28		1.6	0.40		1.6	0.44
	2.2	0.30		2.0	0.29		2.2	0.30		2.0	0.27		1.7	0.39		1.7	0.43
	2.3	0.29		2.1	0.25		2.3	0.28		2.1	0.25		1.8	0.38		1.8	0.42
	2.4	0.28		2.2	0.24		2.4	0.27		2.2	0.24		1.9	0.36		1.9	0.41
	2.5	0.28		2.3	0.24		2.5	0.26		2.3	0.24		2.0	0.35		2.0	0.40
	2.6	0.26		2.4	0.24		2.6	0.25		2.4	0.23		2.1	0.31		2.1	0.36
	2.7	0.26		2.5	0.22		2.7	0.24		2.5	0.22		2.2	0.30		2.2	0.32
	2.8	0.25		2.6	0.21		2.8	0.23		2.6	0.19		2.3	0.29		2.3	0.32
	2.9	0.23		2.7	0.21		2.9	0.21		2.7	0.19		2.4	0.27		2.4	0.31
	3.0	0.14		2.8	0.21		3.0	0.15		2.8	0.18		2.5	0.26		2.5	0.29
	3.1	0.11		2.9	0.18		3.1	0.11		2.9	0.16		2.6	0.24		2.6	0.27
	3.2	0.11		3.0	0.13		3.2	0.11		3.0	0.12		2.7	0.24		2.7	0.27
	3.3	0.11		3.1	0.10		3.3	0.11		3.1	0.09		2.8	0.23		2.8	0.26
	3.4	0.09		3.2	0.10		3.4	0.08		3.2	0.09		2.9	0.20		2.9	0.20
	3.5	0.09		3.3	0.10		3.5	0.08		3.3	0.08		3.0	0.16		3.0	0.17
	3.6	0.09		3.4	0.08		3.6	0.08		3.4	0.07		3.1	0.11		3.1	0.12
	3.7	0.09		3.5	0.08		3.7	0.08		3.5	0.07		3.2	0.10		3.2	0.10
	3.8	0.10		3.6	0.08		3.8	0.08		3.6	0.07		3.3	0.10		3.3	0.10
	3.9	0.09		3.7	0.08		3.9	0.08		3.7	0.07		3.4	0.07		3.4	0.08
<hr/>																	
91	0.5	1.05	92	0.6	0.85	93	0.5	0.41	94	0.5	0.41	95	0.6	1.07	96	0.5	1.22
	0.6	0.71		0.7	0.49		0.6	0.26		0.6	0.26		0.7	0.62		0.6	0.80
	0.7	0.62		0.8	0.42		0.7	0.23		0.7	0.24		0.8	0.53		0.7	0.69
	0.8	0.54		0.9	0.38		0.8	0.21		0.8	0.22		0.9	0.47		0.8	0.60
	0.9	0.48		1.0	0.35		0.9	0.20		0.9	0.21		1.0	0.43		0.9	0.54
	1.0	0.44		1.1	0.33		1.0	0.19		1.0	0.21		1.1	0.40		1.0	0.49
	1.1	0.41		1.2	0.32		1.1	0.19		1.1	0.20		1.2	0.38		1.1	0.46
	1.2	0.39		1.3	0.31		1.2	0.18		1.2	0.20		1.3	0.36		1.2	0.43
	1.3	0.37		1.4	0.30		1.3	0.18		1.3	0.20		1.4	0.35		1.3	0.42
	1.4	0.36		1.5	0.29		1.4	0.17		1.4	0.19		1.5	0.34		1.4	0.40
	1.5	0.35		1.6	0.29		1.5	0.17		1.5	0.19		1.6	0.34		1.5	0.39
	1.6	0.34		1.7	0.28		1.6	0.17		1.6	0.19		1.7	0.33		1.6	0.38
	1.7	0.33		1.8	0.28		1.7	0.16		1.7	0.19		1.8	0.33		1.7	0.38
	1.8	0.32		1.9	0.27		1.8	0.16		1.8	0.18		1.9	0.32		1.8	0.37
	1.9	0.32		2.0	0.27		1.9	0.16		1.9	0.18		2.0	0.28		1.9	0.36
	2.0	0.31		2.1	0.25		2.0	0.16		2.0	0.18		2.1	0.26		2.0	0.36
	2.1	0.28		2.2	0.25		2.1	0.15		2.1	0.18		2.2	0.26		2.1	0.28
	2.2	0.28		2.3	0.23		2.2	0.15		2.2	0.18		2.3	0.25		2.2	0.28
	2.3	0.23		2.4	0.23		2.3	0.15		2.3	0.18		2.4	0.23		2.3	0.28
	2.4	0.23		2.5	0.20		2.4	0.13		2.4	0.16		2.5	0.23		2.4	0.25
	2.5	0.22		2.6	0.20		2.5	0.13		2.5	0.16		2.6	0.23		2.5	0.25
	2.6	0.22		2.7	0.20		2.6	0.12		2.6	0.15		2.7	0.22		2.6	0.24
	2.7	0.21		2.8	0.17		2.7	0.10		2.7	0.11		2.8	0.17		2.7	0.24
	2.8	0.19		2.9	0.13		2.8	0.10		2.8	0.11		2.9	0.17		2.8	0.18
	2.9	0.16		3.0	0.11		2.9	0.09		2.9	0.10		3.0	0.14		2.9	0.18
	3.0	0.14		3.1	0.11		3.0	0.09		3.0	0.10		3.1	0.13		3.0	0.14
	3.1	0.12		3.2	0.10		3.1	0.08		3.1	0.09		3.2	0.12		3.1	0.14
	3.2	0.11		3.3	0.10		3.2	0.08		3.2	0.09		3.3	0.12		3.2	0.13
	3.3	0.11		3.4	0.08		3.3	0.07		3.3	0.08		3.4	0.08		3.3	0.12
	3.4	0.08		3.5	0.08		3.4	0.07		3.4	0.07		3.5	0.08		3.4	0.08
<hr/>																	
97	0.6	0.93	98	0.5	0.86	99	0.5	1.26	100	0.5	1.27	101	0.6	0.57	102	0.5	0.41
	0.7	0.44		0.6	0.48		0.6	0.83		0.6	0.83		0.7	0.29		0.6	0.21
	0.8	0.40		0.7	0.42		0.7	0.70		0.7	0.70		0.8	0.27		0.7	0.18
	0.9	0.38		0.8	0.40		0.8	0.63		0.8	0.63		0.9	0.26		0.8	0.17
	1.0	0.37		0.9	0.39		0.9	0.58		0.9	0.58		1.0	0.25		0.9	0.17

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY		PAG.
28/11/17	0	---	---		123 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1.1	0.37		1.0	0.39		1.0	0.54		1.0	0.55		1.1	0.25		1.0	0.17
	1.2	0.36		1.1	0.38		1.1	0.52		1.1	0.52		1.2	0.25		1.1	0.18
	1.3	0.36		1.2	0.38		1.2	0.50		1.2	0.50		1.3	0.24		1.2	0.18
	1.4	0.35		1.3	0.37		1.3	0.48		1.3	0.49		1.4	0.24		1.3	0.18
	1.5	0.35		1.4	0.37		1.4	0.47		1.4	0.48		1.5	0.24		1.4	0.18
	1.6	0.34		1.5	0.36		1.5	0.46		1.5	0.46		1.6	0.23		1.5	0.17
	1.7	0.33		1.6	0.35		1.6	0.45		1.6	0.45		1.7	0.23		1.6	0.17
	1.8	0.32		1.7	0.35		1.7	0.44		1.7	0.44		1.8	0.23		1.7	0.17
	1.9	0.32		1.8	0.34		1.8	0.43		1.8	0.43		1.9	0.23		1.8	0.17
	2.0	0.31		1.9	0.34		1.9	0.42		1.9	0.43		2.0	0.22		1.9	0.17
	2.1	0.30		2.0	0.30		2.0	0.41		2.0	0.42		2.1	0.22		2.0	0.17
	2.2	0.27		2.1	0.29		2.1	0.37		2.1	0.38		2.2	0.22		2.1	0.16
	2.3	0.26		2.2	0.27		2.2	0.34		2.2	0.34		2.3	0.21		2.2	0.16
	2.4	0.26		2.3	0.26		2.3	0.33		2.3	0.34		2.4	0.20		2.3	0.16
	2.5	0.23		2.4	0.25		2.4	0.30		2.4	0.31		2.5	0.20		2.4	0.16
	2.6	0.21		2.5	0.24		2.5	0.30		2.5	0.30		2.6	0.17		2.5	0.15
	2.7	0.19		2.6	0.24		2.6	0.28		2.6	0.28		2.7	0.17		2.6	0.12
	2.8	0.19		2.7	0.22		2.7	0.27		2.7	0.28		2.8	0.15		2.7	0.12
	2.9	0.14		2.8	0.21		2.8	0.27		2.8	0.28		2.9	0.12		2.8	0.11
	3.0	0.13		2.9	0.16		2.9	0.22		2.9	0.24		3.0	0.10		2.9	0.09
	3.1	0.12		3.0	0.15		3.0	0.19		3.0	0.21		3.1	0.09		3.0	0.08
	3.2	0.09		3.1	0.11		3.1	0.14		3.1	0.16		3.2	0.09		3.1	0.08
	3.3	0.07		3.2	0.10		3.2	0.12		3.2	0.13		3.3	0.07		3.2	0.08
	3.4	0.07		3.3	0.07		3.3	0.12		3.3	0.13		3.4	0.07		3.3	0.07
	3.5	0.07		3.4	0.06		3.4	0.09		3.4	0.10		3.5	0.07		3.4	0.06
103	0.5	0.43	104	0.5	0.45	105	0.5	0.47	106	0.5	1.28	107	0.5	1.28	108	0.5	1.28
	0.6	0.29		0.6	0.30		0.6	0.31		0.6	0.83		0.6	0.83		0.6	0.83
	0.7	0.26		0.7	0.26		0.7	0.27		0.7	0.71		0.7	0.71		0.7	0.71
	0.8	0.24		0.8	0.25		0.8	0.25		0.8	0.64		0.8	0.63		0.8	0.64
	0.9	0.23		0.9	0.24		0.9	0.24		0.9	0.59		0.9	0.59		0.9	0.59
	1.0	0.22		1.0	0.23		1.0	0.23		1.0	0.56		1.0	0.55		1.0	0.56
	1.1	0.21		1.1	0.22		1.1	0.23		1.1	0.53		1.1	0.53		1.1	0.54
	1.2	0.21		1.2	0.22		1.2	0.22		1.2	0.52		1.2	0.51		1.2	0.52
	1.3	0.21		1.3	0.21		1.3	0.22		1.3	0.50		1.3	0.49		1.3	0.51
	1.4	0.20		1.4	0.21		1.4	0.21		1.4	0.49		1.4	0.48		1.4	0.50
	1.5	0.20		1.5	0.21		1.5	0.21		1.5	0.48		1.5	0.47		1.5	0.48
	1.6	0.20		1.6	0.20		1.6	0.21		1.6	0.47		1.6	0.46		1.6	0.47
	1.7	0.19		1.7	0.20		1.7	0.21		1.7	0.46		1.7	0.45		1.7	0.46
	1.8	0.19		1.8	0.20		1.8	0.20		1.8	0.45		1.8	0.44		1.8	0.45
	1.9	0.19		1.9	0.20		1.9	0.20		1.9	0.44		1.9	0.43		1.9	0.44
	2.0	0.19		2.0	0.19		2.0	0.20		2.0	0.43		2.0	0.42		2.0	0.44
	2.1	0.19		2.1	0.19		2.1	0.20		2.1	0.39		2.1	0.38		2.1	0.39
	2.2	0.19		2.2	0.19		2.2	0.20		2.2	0.35		2.2	0.35		2.2	0.35
	2.3	0.19		2.3	0.19		2.3	0.20		2.3	0.32		2.3	0.34		2.3	0.32
	2.4	0.17		2.4	0.17		2.4	0.18		2.4	0.32		2.4	0.31		2.4	0.32
	2.5	0.17		2.5	0.17		2.5	0.18		2.5	0.31		2.5	0.31		2.5	0.31
	2.6	0.15		2.6	0.16		2.6	0.16		2.6	0.29		2.6	0.29		2.6	0.29
	2.7	0.12		2.7	0.14		2.7	0.14		2.7	0.29		2.7	0.28		2.7	0.29
	2.8	0.12		2.8	0.13		2.8	0.13		2.8	0.28		2.8	0.28		2.8	0.28
	2.9	0.11		2.9	0.11		2.9	0.12		2.9	0.21		2.9	0.21		2.9	0.21
	3.0	0.11		3.0	0.11		3.0	0.11		3.0	0.21		3.0	0.21		3.0	0.21
	3.1	0.10		3.1	0.11		3.1	0.11		3.1	0.19		3.1	0.16		3.1	0.18
	3.2	0.10		3.2	0.11		3.2	0.11		3.2	0.13		3.2	0.14		3.2	0.13
	3.3	0.09		3.3	0.10		3.3	0.10		3.3	0.14		3.3	0.14		3.3	0.13
	3.4	0.09		3.4	0.09		3.4	0.09		3.4	0.11		3.4	0.11		3.4	0.10
109	0.6	1.34	110	0.5	1.27	111	0.6	1.09	112	0.5	1.05	113	0.5	0.48	114	0.5	0.48
	0.7	0.74		0.6	0.83		0.7	0.53		0.6	0.61		0.6	0.32		0.6	0.32
	0.8	0.65		0.7	0.71		0.8	0.49		0.7	0.55		0.7	0.28		0.7	0.28
	0.9	0.60		0.8	0.64		0.9	0.47		0.8	0.52		0.8	0.26		0.8	0.27
	1.0	0.56		0.9	0.60		1.0	0.45		0.9	0.50		0.9	0.25		0.9	0.26
	1.1	0.52		1.0	0.57		1.1	0.44		1.0	0.49		1.0	0.24		1.0	0.25
	1.2	0.50		1.1	0.55		1.2	0.44		1.1	0.48		1.1	0.24		1.1	0.24
	1.3	0.48		1.2	0.53		1.3	0.43		1.2	0.46		1.2	0.23		1.2	0.24
	1.4	0.46		1.3	0.51		1.4	0.42		1.3	0.45		1.3	0.23		1.3	0.23
	1.5	0.44		1.4	0.50		1.5	0.40		1.4	0.44		1.4	0.22		1.4	0.23
	1.6	0.43		1.5	0.49		1.6	0.39		1.5	0.43		1.5	0.22		1.5	0.23
	1.7	0.42		1.6	0.47		1.7	0.38		1.6	0.42		1.6	0.22		1.6	0.22
	1.8	0.40		1.7	0.46		1.8	0.37		1.7	0.41		1.7	0.21		1.7	0.22
	1.9	0.39		1.8	0.45		1.9	0.36		1.8	0.40		1.8	0.21		1.8	0.22
	2.0	0.38		1.9	0.44		2.0	0.36		1.9	0.39		1.9	0.21		1.9	0.22
	2.1	0.34		2.0	0.43		2.1	0.34		2.0	0.38		2.0	0.21		2.0	0.21
	2.2	0.30		2.1	0.39		2.2	0.31		2.1	0.34		2.1	0.21		2.1	0.21
	2.3	0.29		2.2	0.32		2.3	0.27		2.2	0.33		2.2	0.20		2.2	0.21
	2.4	0.26		2.3	0.31		2.4	0.27		2.3	0.30		2.3	0.20		2.3	0.20
	2.5	0.25		2.4	0.31		2.5	0.26		2.4	0.28		2.4	0.18		2.4	0.19
	2.6	0.25		2.5	0.29		2.6	0.24		2.5	0.28		2.5	0.18		2.5	0.19
	2.7	0.24		2.6	0.28		2.7	0.23		2.6	0.27		2.6	0.17		2.6	0.17
	2.8	0.24		2.7	0.28		2.8	0.19		2.7	0.26		2.7	0.16		2.7	0.16
	2.9	0.16		2.8	0.27		2.9	0.19		2.8	0.22		2.8	0.13		2.8	0.13
	3.0	0.16		2.9	0.19		3.0	0.16		2.9	0.20		2.9	0.12		2.9	0.12


DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	124 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3.1	0.16		3.0	0.19		3.1	0.15		3.0	0.16		3.0	0.12		3.0	0.12
	3.2	0.11		3.1	0.17		3.2	0.13		3.1	0.14		3.1	0.12		3.1	0.12
	3.3	0.11		3.2	0.11		3.3	0.07		3.2	0.12		3.2	0.11		3.2	0.11
	3.4	0.07		3.3	0.11		3.4	0.07		3.3	0.07		3.3	0.10		3.3	0.10
	3.5	0.08		3.4	0.08		3.5	0.07		3.4	0.07		3.4	0.09		3.4	0.09
115	0.5	0.48	116	0.5	0.70	117	0.5	0.48	118	0.5	0.55						
	0.6	0.32		0.6	0.40		0.6	0.31		0.6	0.28						
	0.7	0.28		0.7	0.35		0.7	0.27		0.7	0.25						
	0.8	0.27		0.8	0.33		0.8	0.26		0.8	0.23						
	0.9	0.26		0.9	0.32		0.9	0.25		0.9	0.23						
	1.0	0.25		1.0	0.31		1.0	0.24		1.0	0.23						
	1.1	0.25		1.1	0.31		1.1	0.23		1.1	0.23						
	1.2	0.24		1.2	0.30		1.2	0.22		1.2	0.23						
	1.3	0.24		1.3	0.30		1.3	0.22		1.3	0.23						
	1.4	0.23		1.4	0.29		1.4	0.21		1.4	0.22						
	1.5	0.23		1.5	0.29		1.5	0.21		1.5	0.22						
	1.6	0.22		1.6	0.28		1.6	0.20		1.6	0.22						
	1.7	0.22		1.7	0.28		1.7	0.20		1.7	0.22						
	1.8	0.22		1.8	0.28		1.8	0.20		1.8	0.21						
	1.9	0.22		1.9	0.27		1.9	0.19		1.9	0.21						
	2.0	0.21		2.0	0.27		2.0	0.19		2.0	0.21						
	2.1	0.21		2.1	0.26		2.1	0.18		2.1	0.20						
	2.2	0.20		2.2	0.23		2.2	0.18		2.2	0.19						
	2.3	0.20		2.3	0.23		2.3	0.18		2.3	0.19						
	2.4	0.18		2.4	0.22		2.4	0.14		2.4	0.16						
	2.5	0.16		2.5	0.21		2.5	0.13		2.5	0.16						
	2.6	0.16		2.6	0.21		2.6	0.13		2.6	0.15						
	2.7	0.15		2.7	0.17		2.7	0.13		2.7	0.13						
	2.8	0.12		2.8	0.17		2.8	0.11		2.8	0.12						
	2.9	0.12		2.9	0.14		2.9	0.11		2.9	0.12						
	3.0	0.12		3.0	0.12		3.0	0.11		3.0	0.11						
	3.1	0.11		3.1	0.10		3.1	0.10		3.1	0.10						
	3.2	0.10		3.2	0.10		3.2	0.09		3.2	0.09						
	3.3	0.08		3.3	0.08		3.3	0.08		3.3	0.07						
	3.4	0.08		3.4	0.07		3.4	0.07		3.4	0.07						


STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0.7	1.03	2	0.7	1.12	3	0.8	0.36	4	0.7	0.49	5	0.8	1.17	6	0.7	0.55
	0.8	0.61		0.8	0.74		0.9	0.22		0.8	0.49		0.9	0.80		0.8	0.36
	0.9	0.53		0.9	0.63		1.0	0.20		0.9	0.30		1.0	0.72		0.9	0.32
	1.0	0.48		1.0	0.55		1.1	0.19		1.0	0.27		1.1	0.67		1.0	0.30
	1.1	0.45		1.1	0.50		1.2	0.18		1.1	0.24		1.2	0.63		1.1	0.28
	1.2	0.42		1.2	0.47		1.3	0.17		1.2	0.23		1.3	0.60		1.2	0.26
	1.3	0.40		1.3	0.44		1.4	0.16		1.3	0.22		1.4	0.57		1.3	0.25
	1.4	0.38		1.4	0.42		1.5	0.16		1.4	0.21		1.5	0.55		1.4	0.24
	1.5	0.37		1.5	0.40		1.6	0.15		1.5	0.20		1.6	0.53		1.5	0.23
	1.6	0.35		1.6	0.39		1.7	0.15		1.6	0.19		1.7	0.51		1.6	0.23
	1.7	0.34		1.7	0.37		1.8	0.15		1.7	0.19		1.8	0.49		1.7	0.22
	1.8	0.33		1.8	0.36		1.9	0.15		1.8	0.18		1.9	0.47		1.8	0.22
	1.9	0.32		1.9	0.35		2.0	0.14		1.9	0.18		2.0	0.46		1.9	0.21
	2.0	0.31		2.0	0.34		2.1	0.14		2.0	0.18		2.1	0.41		2.0	0.21
	2.1	0.30		2.1	0.33		2.2	0.12		2.1	0.17		2.2	0.39		2.1	0.21
	2.2	0.27		2.2	0.32		2.3	0.12		2.2	0.17		2.3	0.38		2.2	0.18
	2.3	0.27		2.3	0.31		2.4	0.12		2.3	0.15		2.4	0.36		2.3	0.16
	2.4	0.26		2.4	0.30		2.5	0.11		2.4	0.15		2.5	0.33		2.4	0.16
	2.5	0.25		2.5	0.29		2.6	0.09		2.5	0.14		2.6	0.32		2.5	0.14
	2.6	0.22		2.6	0.25		2.7	0.09		2.6	0.12		2.7	0.29		2.6	0.13
	2.7	0.18		2.7	0.23		2.8	0.10		2.7	0.12		2.8	0.27		2.7	0.13
	2.8	0.18		2.8	0.21		2.9	0.10		2.8	0.11		2.9	0.21		2.8	0.12
	2.9	0.18		2.9	0.16		3.0	0.09		2.9	0.11		3.0	0.19		2.9	0.12
	3.0	0.14		3.0	0.13		3.1	0.09		3.0	0.11		3.1	0.18		3.0	0.12
	3.1	0.14		3.1	0.13		3.2	0.07		3.1	0.09		3.2	0.11		3.1	0.10
	3.2	0.11		3.2	0.11		3.3	0.06		3.2	0.08		3.3	0.11		3.2	0.09
	3.3	0.09		3.3	0.11		3.4	0.06		3.3	0.08		3.4	0.08		3.3	0.09
	3.4	0.07		3.4	0.07		3.5	0.05		3.4	0.06		3.5	0.08		3.4	0.07
	3.5	0.06		3.5	0.07		3.6	0.06		3.5	0.06		3.6	0.08		3.5	0.06
	3.6	0.07		3.6	0.07		3.7	0.05		3.6	0.06		3.7	0.08		3.6	0.06
7	0.8	1.20	8	0.7	0.62	9	0.5	0.32	10	0.5	1.02	11	0.5	1.18	12	0.6	0.48
	0.9	0.84		0.8	0.42		0.6	0.17		0.6	0.58		0.6	0.63		0.7	0.24
	1.0	0.75		0.9	0.37		0.7	0.14		0.7	0.45		0.7	0.51		0.8	0.20
	1.1	0.69		1.0	0.34		0.8	0.13		0.8	0.38		0.8	0.43		0.9	0.18
	1.2	0.65		1.1	0.31		0.9	0.12		0.9	0.34		0.9	0.38		1.0	0.17
	1.3	0.62		1.2	0.30		1.0	0.11		1.0	0.31		1.0	0.35		1.1	0.15
	1.4	0.59		1.3	0.28		1.1	0.11		1.1	0.28		1.1	0.32		1.2	0.15
	1.5	0.57		1.4	0.27		1.2	0.10		1.2	0.27		1.2	0.30		1.3	0.14
	1.6	0.55		1.5	0.26		1.3	0.10		1.3	0.26		1.3	0.29		1.4	0.14

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	125 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE: Freq 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1.7	0.53		1.6	0.25		1.4	0.10		1.4	0.25		1.4	0.28		1.5	0.13
	1.8	0.52		1.7	0.25		1.5	0.10		1.5	0.24		1.5	0.27		1.6	0.13
	1.9	0.50		1.8	0.24		1.6	0.10		1.6	0.24		1.6	0.26		1.7	0.13
	2.0	0.49		1.9	0.24		1.7	0.10		1.7	0.23		1.7	0.26		1.8	0.13
	2.1	0.44		2.0	0.23		1.8	0.10		1.8	0.23		1.8	0.25		1.9	0.13
	2.2	0.43		2.1	0.23		1.9	0.10		1.9	0.22		1.9	0.25		2.0	0.12
	2.3	0.41		2.2	0.21		2.0	0.10		2.0	0.22		2.0	0.22		2.1	0.12
	2.4	0.41		2.3	0.19		2.1	0.10		2.1	0.19		2.1	0.21		2.2	0.12
	2.5	0.38		2.4	0.19		2.2	0.10		2.2	0.18		2.2	0.18		2.3	0.10
	2.6	0.37		2.5	0.18		2.3	0.09		2.3	0.17		2.3	0.15		2.4	0.10
	2.7	0.35		2.6	0.16		2.4	0.09		2.4	0.16		2.4	0.15		2.5	0.09
	2.8	0.33		2.7	0.16		2.5	0.09		2.5	0.16		2.5	0.15		2.6	0.09
	2.9	0.25		2.8	0.16		2.6	0.09		2.6	0.15		2.6	0.15		2.7	0.09
	3.0	0.20		2.9	0.15		2.7	0.07		2.7	0.14		2.7	0.15		2.8	0.08
	3.1	0.19		3.0	0.14		2.8	0.07		2.8	0.12		2.8	0.14		2.9	0.08
	3.2	0.15		3.1	0.12		2.9	0.06		2.9	0.11		2.9	0.13		3.0	0.08
	3.3	0.15		3.2	0.11		3.0	0.06		3.0	0.11		3.0	0.12		3.1	0.07
	3.4	0.11		3.3	0.11		3.1	0.06		3.1	0.09		3.1	0.12		3.2	0.07
	3.5	0.11		3.4	0.09		3.2	0.06		3.2	0.09		3.2	0.09		3.3	0.07
	3.6	0.11		3.5	0.09		3.3	0.06		3.3	0.09		3.3	0.09		3.4	0.06
	3.7	0.11		3.6	0.09		3.4	0.06		3.4	0.07		3.4	0.07		3.5	0.06
13	0.8	0.93	14	0.8	0.82	15	0.8	0.70	16	0.8	0.53	17	0.9	1.05	18	0.8	0.95
	0.9	0.66		0.9	0.82		0.9	0.52		0.9	0.39		1.0	0.78		0.9	0.94
	1.0	0.60		1.0	0.61		1.0	0.46		1.0	0.35		1.1	0.70		1.0	0.66
	1.1	0.55		1.1	0.55		1.1	0.42		1.1	0.32		1.2	0.64		1.1	0.60
	1.2	0.52		1.2	0.51		1.2	0.40		1.2	0.30		1.3	0.60		1.2	0.55
	1.3	0.49		1.3	0.47		1.3	0.38		1.3	0.29		1.4	0.57		1.3	0.52
	1.4	0.47		1.4	0.45		1.4	0.36		1.4	0.28		1.5	0.54		1.4	0.50
	1.5	0.46		1.5	0.43		1.5	0.35		1.5	0.27		1.6	0.52		1.5	0.48
	1.6	0.44		1.6	0.41		1.6	0.34		1.6	0.26		1.7	0.49		1.6	0.47
	1.7	0.43		1.7	0.40		1.7	0.33		1.7	0.25		1.8	0.48		1.7	0.45
	1.8	0.41		1.8	0.39		1.8	0.32		1.8	0.25		1.9	0.46		1.8	0.44
	1.9	0.40		1.9	0.38		1.9	0.31		1.9	0.24		2.0	0.45		1.9	0.43
	2.0	0.39		2.0	0.37		2.0	0.31		2.0	0.23		2.1	0.43		2.0	0.42
	2.1	0.35		2.1	0.36		2.1	0.30		2.1	0.22		2.2	0.41		2.1	0.41
	2.2	0.34		2.2	0.33		2.2	0.29		2.2	0.22		2.3	0.38		2.2	0.40
	2.3	0.33		2.3	0.32		2.3	0.27		2.3	0.19		2.4	0.36		2.3	0.37
	2.4	0.30		2.4	0.32		2.4	0.26		2.4	0.19		2.5	0.33		2.4	0.36
	2.5	0.29		2.5	0.29		2.5	0.25		2.5	0.17		2.6	0.27		2.5	0.35
	2.6	0.21		2.6	0.25		2.6	0.21		2.6	0.15		2.7	0.23		2.6	0.27
	2.7	0.21		2.7	0.21		2.7	0.18		2.7	0.14		2.8	0.23		2.7	0.25
	2.8	0.19		2.8	0.20		2.8	0.16		2.8	0.13		2.9	0.22		2.8	0.22
	2.9	0.19		2.9	0.20		2.9	0.14		2.9	0.12		3.0	0.15		2.9	0.19
	3.0	0.18		3.0	0.16		3.0	0.14		3.0	0.12		3.1	0.15		3.0	0.18
	3.1	0.12		3.1	0.15		3.1	0.13		3.1	0.11		3.2	0.14		3.1	0.14
	3.2	0.11		3.2	0.13		3.2	0.11		3.2	0.09		3.3	0.11		3.2	0.14
	3.3	0.09		3.3	0.11		3.3	0.10		3.3	0.08		3.4	0.07		3.3	0.13
	3.4	0.07		3.4	0.08		3.4	0.08		3.4	0.07		3.5	0.08		3.4	0.08
	3.5	0.08		3.5	0.08		3.5	0.08		3.5	0.07		3.6	0.07		3.5	0.08
	3.6	0.07		3.6	0.08		3.6	0.08		3.6	0.07		3.7	0.07		3.6	0.08
	3.7	0.07		3.7	0.07		3.7	0.07		3.7	0.06		3.8	0.07		3.7	0.08
19	0.7	0.82	20	0.9	0.65	21	0.6	0.57	22	0.7	0.57	23	0.7	0.59	24	0.7	0.61
	0.8	0.81		1.0	0.45		0.7	0.41		0.8	0.38		0.8	0.40		0.8	0.41
	0.9	0.63		1.1	0.41		0.8	0.35		0.9	0.34		0.9	0.35		0.9	0.36
	1.0	0.55		1.2	0.38		0.9	0.31		1.0	0.31		1.0	0.32		1.0	0.33
	1.1	0.50		1.3	0.36		1.0	0.28		1.1	0.29		1.1	0.30		1.1	0.30
	1.2	0.47		1.4	0.34		1.1	0.26		1.2	0.27		1.2	0.28		1.2	0.29
	1.3	0.44		1.5	0.33		1.2	0.24		1.3	0.26		1.3	0.27		1.3	0.27
	1.4	0.42		1.6	0.32		1.3	0.23		1.4	0.25		1.4	0.26		1.4	0.26
	1.5	0.41		1.7	0.31		1.4	0.22		1.5	0.24		1.5	0.25		1.5	0.25
	1.6	0.40		1.8	0.30		1.5	0.21		1.6	0.24		1.6	0.24		1.6	0.25
	1.7	0.38		1.9	0.29		1.6	0.21		1.7	0.23		1.7	0.24		1.7	0.24
	1.8	0.37		2.0	0.28		1.7	0.20		1.8	0.23		1.8	0.23		1.8	0.24
	1.9	0.37		2.1	0.24		1.8	0.20		1.9	0.22		1.9	0.23		1.9	0.23
	2.0	0.36		2.2	0.24		1.9	0.19		2.0	0.22		2.0	0.22		2.0	0.23
	2.1	0.33		2.3	0.23		2.0	0.19		2.1	0.22		2.1	0.22		2.1	0.22
	2.2	0.32		2.4	0.22		2.1	0.17		2.2	0.20		2.2	0.20		2.2	0.21
	2.3	0.31		2.5	0.22		2.2	0.17		2.3	0.18		2.3	0.19		2.3	0.19
	2.4	0.31		2.6	0.16		2.3	0.15		2.4	0.18		2.4	0.18		2.4	0.19
	2.5	0.30		2.7	0.16		2.4	0.13		2.5	0.16		2.5	0.17		2.5	0.17
	2.6	0.21		2.8	0.16		2.5	0.13		2.6	0.14		2.6	0.15		2.6	0.16
	2.7	0.21		2.9	0.15		2.6	0.13		2.7	0.14		2.7	0.15		2.7	0.15
	2.8	0.20		3.0	0.14		2.7	0.12		2.8	0.14		2.8	0.15		2.8	0.15
	2.9	0.17		3.1	0.11		2.8	0.12		2.9	0.14		2.9	0.15		2.9	0.15
	3.0	0.16		3.2	0.10		2.9	0.11		3.0	0.13		3.0	0.14		3.0	0.14
	3.1	0.13		3.3	0.09		3.0	0.10		3.1	0.11		3.1	0.11		3.1	0.11
	3.2	0.12		3.4	0.07		3.1	0.10		3.2	0.10		3.2	0.11		3.2	0.11
	3.3	0.11		3.5	0.07		3.2	0.08		3.3	0.10		3.3	0.11		3.3	0.11
	3.4	0.09		3.6	0.07		3.3	0.08		3.4	0.08		3.4	0.09		3.4	0.09
	3.5	0.09		3.7	0.07		3.4	0.06		3.5	0.08		3.5	0.08		3.5	0.09

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	126 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA 028_2016_STF	OGGETTO PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	redaz. MQ	check MV	approv. AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3.6	0.08		3.8	0.07		3.5	0.06		3.6	0.07		3.6	0.08		3.6	0.09
25	0.7	0.64	26	0.7	0.67	27	0.7	0.64	28	0.8	1.18	29	0.8	1.16	30	0.8	1.17
	0.8	0.43		0.8	0.44		0.8	0.41		0.9	0.79		0.9	0.81		0.9	0.82
	0.9	0.38		0.9	0.40		0.9	0.37		1.0	0.71		1.0	0.73		1.0	0.73
	1.0	0.35		1.0	0.36		1.0	0.34		1.1	0.65		1.1	0.67		1.1	0.68
	1.1	0.33		1.1	0.34		1.1	0.32		1.2	0.61		1.2	0.63		1.2	0.64
	1.2	0.31		1.2	0.32		1.2	0.30		1.3	0.57		1.3	0.60		1.3	0.61
	1.3	0.29		1.3	0.30		1.3	0.29		1.4	0.54		1.4	0.57		1.4	0.58
	1.4	0.28		1.4	0.29		1.4	0.28		1.5	0.51		1.5	0.55		1.5	0.56
	1.5	0.27		1.5	0.28		1.5	0.27		1.6	0.49		1.6	0.53		1.6	0.54
	1.6	0.26		1.6	0.27		1.6	0.26		1.7	0.47		1.7	0.52		1.7	0.52
	1.7	0.26		1.7	0.27		1.7	0.25		1.8	0.45		1.8	0.50		1.8	0.51
	1.8	0.25		1.8	0.26		1.8	0.25		1.9	0.43		1.9	0.49		1.9	0.49
	1.9	0.25		1.9	0.26		1.9	0.24		2.0	0.41		2.0	0.47		2.0	0.48
	2.0	0.24		2.0	0.25		2.0	0.23		2.1	0.38		2.1	0.43		2.1	0.43
	2.1	0.24		2.1	0.24		2.1	0.23		2.2	0.37		2.2	0.42		2.2	0.42
	2.2	0.22		2.2	0.22		2.2	0.20		2.3	0.36		2.3	0.41		2.3	0.41
	2.3	0.20		2.3	0.20		2.3	0.16		2.4	0.34		2.4	0.39		2.4	0.40
	2.4	0.20		2.4	0.20		2.4	0.16		2.5	0.29		2.5	0.35		2.5	0.37
	2.5	0.18		2.5	0.18		2.5	0.16		2.6	0.29		2.6	0.34		2.6	0.36
	2.6	0.16		2.6	0.16		2.6	0.15		2.7	0.24		2.7	0.32		2.7	0.34
	2.7	0.16		2.7	0.16		2.7	0.15		2.8	0.22		2.8	0.29		2.8	0.32
	2.8	0.16		2.8	0.16		2.8	0.14		2.9	0.19		2.9	0.23		2.9	0.25
	2.9	0.15		2.9	0.15		2.9	0.14		3.0	0.18		3.0	0.19		3.0	0.20
	3.0	0.14		3.0	0.14		3.0	0.12		3.1	0.18		3.1	0.18		3.1	0.19
	3.1	0.12		3.1	0.12		3.1	0.10		3.2	0.11		3.2	0.13		3.2	0.14
	3.2	0.11		3.2	0.11		3.2	0.09		3.3	0.11		3.3	0.13		3.3	0.14
	3.3	0.11		3.3	0.10		3.3	0.09		3.4	0.08		3.4	0.09		3.4	0.10
	3.4	0.09		3.4	0.08		3.4	0.07		3.5	0.08		3.5	0.09		3.5	0.11
	3.5	0.09		3.5	0.08		3.5	0.07		3.6	0.07		3.6	0.09		3.6	0.11
	3.6	0.08		3.6	0.07		3.6	0.06		3.7	0.07		3.7	0.09		3.7	0.11
31	0.8	1.18	32	0.8	1.21	33	0.8	1.23	34	0.8	1.24	35	0.9	0.74	36	0.9	0.85
	0.9	0.83		0.9	0.85		0.9	0.86		0.9	0.87		1.0	0.62		1.0	0.71
	1.0	0.74		1.0	0.76		1.0	0.78		1.0	0.78		1.1	0.57		1.1	0.65
	1.1	0.69		1.1	0.71		1.1	0.72		1.1	0.71		1.2	0.54		1.2	0.62
	1.2	0.64		1.2	0.66		1.2	0.68		1.2	0.66		1.3	0.52		1.3	0.59
	1.3	0.61		1.3	0.63		1.3	0.64		1.3	0.63		1.4	0.50		1.4	0.57
	1.4	0.59		1.4	0.61		1.4	0.62		1.4	0.59		1.5	0.49		1.5	0.56
	1.5	0.56		1.5	0.58		1.5	0.59		1.5	0.57		1.6	0.48		1.6	0.54
	1.6	0.54		1.6	0.56		1.6	0.57		1.6	0.54		1.7	0.46		1.7	0.52
	1.7	0.53		1.7	0.54		1.7	0.55		1.7	0.52		1.8	0.45		1.8	0.51
	1.8	0.51		1.8	0.53		1.8	0.53		1.8	0.50		1.9	0.44		1.9	0.50
	1.9	0.50		1.9	0.51		1.9	0.52		1.9	0.48		2.0	0.43		2.0	0.48
	2.0	0.48		2.0	0.50		2.0	0.50		2.0	0.46		2.1	0.38		2.1	0.42
	2.1	0.44		2.1	0.45		2.1	0.44		2.1	0.45		2.2	0.36		2.2	0.40
	2.2	0.43		2.2	0.43		2.2	0.43		2.2	0.42		2.3	0.35		2.3	0.39
	2.3	0.41		2.3	0.42		2.3	0.42		2.3	0.39		2.4	0.33		2.4	0.38
	2.4	0.40		2.4	0.41		2.4	0.41		2.4	0.37		2.5	0.32		2.5	0.35
	2.5	0.38		2.5	0.38		2.5	0.38		2.5	0.34		2.6	0.31		2.6	0.34
	2.6	0.36		2.6	0.37		2.6	0.36		2.6	0.33		2.7	0.29		2.7	0.32
	2.7	0.34		2.7	0.35		2.7	0.34		2.7	0.30		2.8	0.29		2.8	0.31
	2.8	0.32		2.8	0.33		2.8	0.31		2.8	0.28		2.9	0.25		2.9	0.26
	2.9	0.25		2.9	0.25		2.9	0.24		2.9	0.22		3.0	0.17		3.0	0.15
	3.0	0.20		3.0	0.20		3.0	0.19		3.0	0.17		3.1	0.13		3.1	0.10
	3.1	0.19		3.1	0.20		3.1	0.18		3.1	0.17		3.2	0.11		3.2	0.10
	3.2	0.15		3.2	0.14		3.2	0.14		3.2	0.13		3.3	0.11		3.3	0.10
	3.3	0.15		3.3	0.14		3.3	0.12		3.3	0.13		3.4	0.09		3.4	0.07
	3.4	0.11		3.4	0.10		3.4	0.09		3.4	0.08		3.5	0.09		3.5	0.07
	3.5	0.11		3.5	0.11		3.5	0.09		3.5	0.09		3.6	0.09		3.6	0.07
	3.6	0.11		3.6	0.11		3.6	0.09		3.6	0.08		3.7	0.09		3.7	0.07
	3.7	0.11		3.7	0.10		3.7	0.09		3.7	0.07		3.8	0.08		3.8	0.07
37	1.0	0.76	38	1.0	0.60	39	1.0	1.02	40	0.9	1.02	41	1.0	1.00	42	1.0	0.99
	1.1	0.65		1.1	0.52		1.1	0.77		1.0	0.82		1.1	0.77		1.1	0.76
	1.2	0.62		1.2	0.50		1.2	0.72		1.1	0.75		1.2	0.72		1.2	0.72
	1.3	0.59		1.3	0.48		1.3	0.69		1.2	0.70		1.3	0.69		1.3	0.68
	1.4	0.58		1.4	0.47		1.4	0.66		1.3	0.66		1.4	0.66		1.4	0.66
	1.5	0.57		1.5	0.47		1.5	0.64		1.4	0.63		1.5	0.64		1.5	0.63
	1.6	0.55		1.6	0.46		1.6	0.62		1.5	0.60		1.6	0.62		1.6	0.61
	1.7	0.54		1.7	0.46		1.7	0.60		1.6	0.57		1.7	0.60		1.7	0.60
	1.8	0.54		1.8	0.45		1.8	0.58		1.7	0.55		1.8	0.58		1.8	0.58
	1.9	0.53		1.9	0.45		1.9	0.56		1.8	0.53		1.9	0.57		1.9	0.56
	2.0	0.52		2.0	0.44		2.0	0.54		1.9	0.51		2.0	0.55		2.0	0.55
	2.1	0.41		2.1	0.35		2.1	0.47		2.0	0.48		2.1	0.46		2.1	0.46
	2.2	0.40		2.2	0.35		2.2	0.45		2.1	0.43		2.2	0.44		2.2	0.44
	2.3	0.39		2.3	0.35		2.3	0.44		2.2	0.41		2.3	0.43		2.3	0.43
	2.4	0.39		2.4	0.34		2.4	0.42		2.3	0.40		2.4	0.42		2.4	0.42
	2.5	0.36		2.5	0.32		2.5	0.41		2.4	0.38		2.5	0.41		2.5	0.41
	2.6	0.35		2.6	0.32		2.6	0.39		2.5	0.37		2.6	0.40		2.6	0.40
	2.7	0.31		2.7	0.32		2.7	0.35		2.6	0.36		2.7	0.39		2.7	0.39

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	127 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2.8	0.30		2.8	0.30		2.8	0.33		2.7	0.33		2.8	0.37		2.8	0.37
	2.9	0.27		2.9	0.27		2.9	0.27		2.8	0.31		2.9	0.29		2.9	0.30
	3.0	0.16		3.0	0.18		3.0	0.17		2.9	0.25		3.0	0.19		3.0	0.21
	3.1	0.12		3.1	0.13		3.1	0.14		3.0	0.17		3.1	0.15		3.1	0.17
	3.2	0.12		3.2	0.12		3.2	0.11		3.1	0.12		3.2	0.13		3.2	0.14
	3.3	0.11		3.3	0.12		3.3	0.11		3.2	0.10		3.3	0.13		3.3	0.14
	3.4	0.08		3.4	0.10		3.4	0.07		3.3	0.10		3.4	0.10		3.4	0.11
	3.5	0.08		3.5	0.10		3.5	0.08		3.4	0.07		3.5	0.10		3.5	0.11
	3.6	0.08		3.6	0.10		3.6	0.08		3.5	0.07		3.6	0.10		3.6	0.11
	3.7	0.08		3.7	0.10		3.7	0.08		3.6	0.07		3.7	0.10		3.7	0.12
	3.8	0.08		3.8	0.09		3.8	0.08		3.7	0.08		3.8	0.10		3.8	0.12
	3.9	0.07		3.9	0.08		3.9	0.07		3.8	0.08		3.9	0.08		3.9	0.11
43	1.0	0.69	44	1.0	1.00	45	1.0	0.50	46	1.0	0.43	47	1.0	0.51	48	1.0	0.65
	1.1	0.60		1.1	0.77		1.1	0.44		1.1	0.37		1.1	0.44		1.1	0.56
	1.2	0.57		1.2	0.72		1.2	0.43		1.2	0.36		1.2	0.42		1.2	0.54
	1.3	0.55		1.3	0.69		1.3	0.42		1.3	0.36		1.3	0.41		1.3	0.53
	1.4	0.54		1.4	0.66		1.4	0.42		1.4	0.35		1.4	0.40		1.4	0.52
	1.5	0.53		1.5	0.64		1.5	0.42		1.5	0.35		1.5	0.40		1.5	0.51
	1.6	0.53		1.6	0.62		1.6	0.42		1.6	0.35		1.6	0.39		1.6	0.51
	1.7	0.52		1.7	0.60		1.7	0.42		1.7	0.35		1.7	0.39		1.7	0.50
	1.8	0.52		1.8	0.58		1.8	0.42		1.8	0.35		1.8	0.39		1.8	0.50
	1.9	0.51		1.9	0.57		1.9	0.42		1.9	0.35		1.9	0.38		1.9	0.49
	2.0	0.50		2.0	0.55		2.0	0.42		2.0	0.35		2.0	0.38		2.0	0.49
	2.1	0.40		2.1	0.46		2.1	0.34		2.1	0.29		2.1	0.30		2.1	0.39
	2.2	0.40		2.2	0.45		2.2	0.33		2.2	0.29		2.2	0.30		2.2	0.39
	2.3	0.39		2.3	0.43		2.3	0.33		2.3	0.29		2.3	0.30		2.3	0.39
	2.4	0.39		2.4	0.42		2.4	0.33		2.4	0.29		2.4	0.29		2.4	0.38
	2.5	0.37		2.5	0.41		2.5	0.33		2.5	0.29		2.5	0.28		2.5	0.36
	2.6	0.36		2.6	0.41		2.6	0.33		2.6	0.29		2.6	0.28		2.6	0.36
	2.7	0.34		2.7	0.40		2.7	0.33		2.7	0.29		2.7	0.28		2.7	0.34
	2.8	0.34		2.8	0.38		2.8	0.33		2.8	0.29		2.8	0.27		2.8	0.34
	2.9	0.29		2.9	0.30		2.9	0.29		2.9	0.25		2.9	0.24		2.9	0.29
	3.0	0.19		3.0	0.21		3.0	0.21		3.0	0.19		3.0	0.15		3.0	0.20
	3.1	0.14		3.1	0.18		3.1	0.14		3.1	0.13		3.1	0.11		3.1	0.15
	3.2	0.14		3.2	0.14		3.2	0.15		3.2	0.14		3.2	0.11		3.2	0.15
	3.3	0.14		3.3	0.14		3.3	0.15		3.3	0.14		3.3	0.11		3.3	0.15
	3.4	0.11		3.4	0.11		3.4	0.13		3.4	0.12		3.4	0.09		3.4	0.12
	3.5	0.11		3.5	0.12		3.5	0.13		3.5	0.13		3.5	0.10		3.5	0.12
	3.6	0.10		3.6	0.12		3.6	0.14		3.6	0.13		3.6	0.10		3.6	0.12
	3.7	0.11		3.7	0.12		3.7	0.13		3.7	0.12		3.7	0.10		3.7	0.13
	3.8	0.10		3.8	0.12		3.8	0.12		3.8	0.13		3.8	0.10		3.8	0.12
	3.9	0.09		3.9	0.11		3.9	0.10		3.9	0.11		3.9	0.09		3.9	0.11
49	1.0	0.44	50	1.0	0.64	51	1.0	1.02	52	1.0	0.67	53	1.0	0.43	54	1.0	0.64
	1.1	0.39		1.1	0.56		1.1	0.78		1.1	0.58		1.1	0.38		1.1	0.50
	1.2	0.38		1.2	0.53		1.2	0.73		1.2	0.55		1.2	0.37		1.2	0.47
	1.3	0.38		1.3	0.52		1.3	0.70		1.3	0.54		1.3	0.37		1.3	0.45
	1.4	0.38		1.4	0.51		1.4	0.67		1.4	0.53		1.4	0.37		1.4	0.43
	1.5	0.38		1.5	0.51		1.5	0.65		1.5	0.52		1.5	0.37		1.5	0.42
	1.6	0.38		1.6	0.50		1.6	0.63		1.6	0.52		1.6	0.38		1.6	0.41
	1.7	0.39		1.7	0.50		1.7	0.61		1.7	0.52		1.7	0.38		1.7	0.40
	1.8	0.39		1.8	0.49		1.8	0.60		1.8	0.51		1.8	0.38		1.8	0.39
	1.9	0.39		1.9	0.49		1.9	0.58		1.9	0.51		1.9	0.38		1.9	0.38
	2.0	0.39		2.0	0.49		2.0	0.56		2.0	0.50		2.0	0.39		2.0	0.37
	2.1	0.32		2.1	0.39		2.1	0.47		2.1	0.41		2.1	0.32		2.1	0.32
	2.2	0.32		2.2	0.39		2.2	0.45		2.2	0.40		2.2	0.32		2.2	0.30
	2.3	0.32		2.3	0.39		2.3	0.44		2.3	0.40		2.3	0.32		2.3	0.27
	2.4	0.32		2.4	0.38		2.4	0.43		2.4	0.39		2.4	0.32		2.4	0.27
	2.5	0.33		2.5	0.37		2.5	0.42		2.5	0.38		2.5	0.33		2.5	0.26
	2.6	0.33		2.6	0.36		2.6	0.41		2.6	0.37		2.6	0.33		2.6	0.25
	2.7	0.33		2.7	0.35		2.7	0.40		2.7	0.36		2.7	0.33		2.7	0.25
	2.8	0.33		2.8	0.34		2.8	0.38		2.8	0.35		2.8	0.33		2.8	0.25
	2.9	0.29		2.9	0.30		2.9	0.31		2.9	0.30		2.9	0.29		2.9	0.21
	3.0	0.22		3.0	0.20		3.0	0.21		3.0	0.21		3.0	0.23		3.0	0.15
	3.1	0.16		3.1	0.15		3.1	0.18		3.1	0.15		3.1	0.16		3.1	0.12
	3.2	0.16		3.2	0.15		3.2	0.14		3.2	0.15		3.2	0.17		3.2	0.11
	3.3	0.16		3.3	0.16		3.3	0.14		3.3	0.15		3.3	0.17		3.3	0.11
	3.4	0.15		3.4	0.13		3.4	0.11		3.4	0.12		3.4	0.16		3.4	0.08
	3.5	0.15		3.5	0.13		3.5	0.11		3.5	0.13		3.5	0.16		3.5	0.09
	3.6	0.15		3.6	0.13		3.6	0.12		3.6	0.13		3.6	0.16		3.6	0.08
	3.7	0.15		3.7	0.13		3.7	0.12		3.7	0.13		3.7	0.16		3.7	0.08
	3.8	0.15		3.8	0.13		3.8	0.12		3.8	0.13		3.8	0.15		3.8	0.08
	3.9	0.13		3.9	0.12		3.9	0.11		3.9	0.12		3.9	0.13		3.9	0.08
55	1.0	0.47	56	1.0	0.54	57	0.7	0.47	58	0.9	0.48	59	1.0	0.43	60	0.8	0.49
	1.1	0.40		1.1	0.42		0.8	0.47		1.0	0.35		1.1	0.37		0.9	0.49
	1.2	0.38		1.2	0.39		0.9	0.35		1.1	0.32		1.2	0.35		1.0	0.36
	1.3	0.36		1.3	0.37		1.0	0.32		1.2	0.30		1.3	0.34		1.1	0.33
	1.4	0.35		1.4	0.36		1.1	0.29		1.3	0.29		1.4	0.33		1.2	0.31
	1.5	0.35		1.5	0.34		1.2	0.28		1.4	0.28		1.5	0.33		1.3	0.30
	1.6	0.34		1.6	0.33		1.3	0.26		1.5	0.27		1.6	0.32		1.4	0.29

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	128 di 148




COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1.7	0.34		1.7	0.33		1.4	0.25		1.6	0.26		1.7	0.32		1.5	0.28
	1.8	0.33		1.8	0.32		1.5	0.25		1.7	0.26		1.8	0.32		1.6	0.27
	1.9	0.33		1.9	0.31		1.6	0.24		1.8	0.25		1.9	0.31		1.7	0.26
	2.0	0.32		2.0	0.30		1.7	0.23		1.9	0.25		2.0	0.31		1.8	0.26
	2.1	0.26		2.1	0.27		1.8	0.23		2.0	0.24		2.1	0.26		1.9	0.25
	2.2	0.25		2.2	0.25		1.9	0.22		2.1	0.21		2.2	0.25		2.0	0.25
	2.3	0.25		2.3	0.22		2.0	0.22		2.2	0.20		2.3	0.24		2.1	0.21
	2.4	0.24		2.4	0.22		2.1	0.19		2.3	0.20		2.4	0.24		2.2	0.21
	2.5	0.23		2.5	0.21		2.2	0.19		2.4	0.20		2.5	0.24		2.3	0.21
	2.6	0.23		2.6	0.21		2.3	0.19		2.5	0.19		2.6	0.24		2.4	0.21
	2.7	0.22		2.7	0.20		2.4	0.18		2.6	0.18		2.7	0.23		2.5	0.20
	2.8	0.22		2.8	0.20		2.5	0.18		2.7	0.18		2.8	0.23		2.6	0.19
	2.9	0.19		2.9	0.17		2.6	0.17		2.8	0.17		2.9	0.21		2.7	0.19
	3.0	0.12		3.0	0.13		2.7	0.15		2.9	0.15		3.0	0.15		2.8	0.19
	3.1	0.10		3.1	0.11		2.8	0.15		3.0	0.11		3.1	0.11		2.9	0.17
	3.2	0.10		3.2	0.09		2.9	0.13		3.1	0.09		3.2	0.12		3.0	0.13
	3.3	0.10		3.3	0.09		3.0	0.10		3.2	0.09		3.3	0.12		3.1	0.10
	3.4	0.08		3.4	0.07		3.1	0.08		3.3	0.09		3.4	0.10		3.2	0.10
	3.5	0.09		3.5	0.07		3.2	0.08		3.4	0.07		3.5	0.10		3.3	0.10
	3.6	0.09		3.6	0.07		3.3	0.07		3.5	0.07		3.6	0.11		3.4	0.08
	3.7	0.09		3.7	0.07		3.4	0.06		3.6	0.08		3.7	0.11		3.5	0.09
	3.8	0.09		3.8	0.08		3.5	0.06		3.7	0.07		3.8	0.11		3.6	0.09
	3.9	0.08		3.9	0.07		3.6	0.07		3.8	0.07		3.9	0.10		3.7	0.09
61	1.0	0.37	62	1.0	0.41	63	1.0	0.36	64	1.0	0.41	65	0.8	0.50	66	0.8	0.51
	1.1	0.33		1.1	0.35		1.1	0.32		1.1	0.35		0.9	0.50		0.9	0.51
	1.2	0.32		1.2	0.33		1.2	0.31		1.2	0.33		1.0	0.37		1.0	0.38
	1.3	0.32		1.3	0.32		1.3	0.31		1.3	0.32		1.1	0.34		1.1	0.34
	1.4	0.32		1.4	0.32		1.4	0.31		1.4	0.32		1.2	0.31		1.2	0.32
	1.5	0.32		1.5	0.31		1.5	0.31		1.5	0.31		1.3	0.30		1.3	0.31
	1.6	0.32		1.6	0.31		1.6	0.32		1.6	0.31		1.4	0.29		1.4	0.30
	1.7	0.33		1.7	0.31		1.7	0.32		1.7	0.31		1.5	0.28		1.5	0.29
	1.8	0.33		1.8	0.31		1.8	0.32		1.8	0.31		1.6	0.27		1.6	0.28
	1.9	0.33		1.9	0.30		1.9	0.33		1.9	0.30		1.7	0.27		1.7	0.27
	2.0	0.33		2.0	0.30		2.0	0.33		2.0	0.30		1.8	0.26		1.8	0.27
	2.1	0.27		2.1	0.25		2.1	0.27		2.1	0.25		1.9	0.26		1.9	0.26
	2.2	0.28		2.2	0.25		2.2	0.27		2.2	0.25		2.0	0.25		2.0	0.26
	2.3	0.28		2.3	0.24		2.3	0.28		2.3	0.24		2.1	0.22		2.1	0.22
	2.4	0.28		2.4	0.24		2.4	0.28		2.4	0.24		2.2	0.22		2.2	0.22
	2.5	0.28		2.5	0.24		2.5	0.28		2.5	0.24		2.3	0.21		2.3	0.22
	2.6	0.28		2.6	0.24		2.6	0.28		2.6	0.24		2.4	0.21		2.4	0.22
	2.7	0.28		2.7	0.23		2.7	0.28		2.7	0.24		2.5	0.20		2.5	0.21
	2.8	0.28		2.8	0.23		2.8	0.29		2.8	0.23		2.6	0.20		2.6	0.20
	2.9	0.25		2.9	0.21		2.9	0.26		2.9	0.21		2.7	0.19		2.7	0.20
	3.0	0.20		3.0	0.15		3.0	0.20		3.0	0.16		2.8	0.19		2.8	0.20
	3.1	0.15		3.1	0.12		3.1	0.15		3.1	0.13		2.9	0.17		2.9	0.18
	3.2	0.15		3.2	0.12		3.2	0.15		3.2	0.13		3.0	0.13		3.0	0.14
	3.3	0.15		3.3	0.13		3.3	0.16		3.3	0.13		3.1	0.10		3.1	0.11
	3.4	0.14		3.4	0.11		3.4	0.15		3.4	0.12		3.2	0.11		3.2	0.11
	3.5	0.14		3.5	0.12		3.5	0.15		3.5	0.12		3.3	0.11		3.3	0.11
	3.6	0.14		3.6	0.12		3.6	0.15		3.6	0.12		3.4	0.09		3.4	0.09
	3.7	0.14		3.7	0.12		3.7	0.15		3.7	0.13		3.5	0.09		3.5	0.10
	3.8	0.15		3.8	0.12		3.8	0.15		3.8	0.13		3.6	0.10		3.6	0.10
	3.9	0.13		3.9	0.12		3.9	0.14		3.9	0.12		3.7	0.10		3.7	0.10
67	1.0	0.45	68	1.0	1.05	69	1.0	1.10	70	1.0	0.73	71	1.0	0.53	72	1.0	0.83
	1.1	0.40		1.1	0.81		1.1	0.84		1.1	0.63		1.1	0.47		1.1	0.71
	1.2	0.39		1.2	0.76		1.2	0.79		1.2	0.60		1.2	0.45		1.2	0.67
	1.3	0.39		1.3	0.72		1.3	0.75		1.3	0.59		1.3	0.45		1.3	0.65
	1.4	0.39		1.4	0.70		1.4	0.72		1.4	0.57		1.4	0.45		1.4	0.63
	1.5	0.39		1.5	0.67		1.5	0.69		1.5	0.57		1.5	0.44		1.5	0.62
	1.6	0.40		1.6	0.65		1.6	0.67		1.6	0.56		1.6	0.44		1.6	0.61
	1.7	0.40		1.7	0.63		1.7	0.65		1.7	0.55		1.7	0.45		1.7	0.60
	1.8	0.40		1.8	0.62		1.8	0.63		1.8	0.55		1.8	0.45		1.8	0.59
	1.9	0.40		1.9	0.60		1.9	0.61		1.9	0.54		1.9	0.45		1.9	0.58
	2.0	0.40		2.0	0.58		2.0	0.59		2.0	0.53		2.0	0.44		2.0	0.57
	2.1	0.33		2.1	0.48		2.1	0.49		2.1	0.43		2.1	0.36		2.1	0.45
	2.2	0.33		2.2	0.46		2.2	0.46		2.2	0.42		2.2	0.36		2.2	0.44
	2.3	0.33		2.3	0.45		2.3	0.45		2.3	0.42		2.3	0.36		2.3	0.43
	2.4	0.34		2.4	0.44		2.4	0.44		2.4	0.41		2.4	0.36		2.4	0.42
	2.5	0.34		2.5	0.43		2.5	0.42		2.5	0.39		2.5	0.36		2.5	0.40
	2.6	0.34		2.6	0.42		2.6	0.41		2.6	0.38		2.6	0.36		2.6	0.39
	2.7	0.34		2.7	0.41		2.7	0.38		2.7	0.37		2.7	0.35		2.7	0.35
	2.8	0.34		2.8	0.39		2.8	0.36		2.8	0.36		2.8	0.35		2.8	0.33
	2.9	0.30		2.9	0.31		2.9	0.29		2.9	0.31		2.9	0.31		2.9	0.29
	3.0	0.23		3.0	0.21		3.0	0.19		3.0	0.20		3.0	0.22		3.0	0.17
	3.1	0.16		3.1	0.17		3.1	0.16		3.1	0.14		3.1	0.15		3.1	0.13
	3.2	0.16		3.2	0.13		3.2	0.12		3.2	0.14		3.2	0.15		3.2	0.12
	3.3	0.17		3.3	0.13		3.3	0.12		3.3	0.14		3.3	0.16		3.3	0.12
	3.4	0.15		3.4	0.10		3.4	0.07		3.4	0.11		3.4	0.14		3.4	0.09
	3.5	0.16		3.5	0.10		3.5	0.08		3.5	0.11		3.5	0.14		3.5	0.09
	3.6	0.16		3.6	0.10		3.6	0.08		3.6	0.11		3.6	0.14		3.6	0.08

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	129 di 148


	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
3.7	0.16		3.7	0.11		3.7	0.08		3.7	0.12		3.7	0.14		3.7	0.09	
3.8	0.15		3.8	0.11		3.8	0.08		3.8	0.11		3.8	0.13		3.8	0.08	
3.9	0.13		3.9	0.09		3.9	0.08		3.9	0.09		3.9	0.11		3.9	0.08	
73	1.0	0.67	74	0.9	1.12	75	1.0	0.98	76	1.0	0.46	77	1.0	0.39	78	1.0	0.73
	1.1	0.58		1.0	0.89		1.1	0.75		1.1	0.40		1.1	0.34		1.1	0.59
	1.2	0.55		1.1	0.82		1.2	0.71		1.2	0.39		1.2	0.34		1.2	0.56
	1.3	0.54		1.2	0.77		1.3	0.68		1.3	0.38		1.3	0.33		1.3	0.53
	1.4	0.53		1.3	0.73		1.4	0.65		1.4	0.38		1.4	0.33		1.4	0.51
	1.5	0.52		1.4	0.69		1.5	0.63		1.5	0.38		1.5	0.33		1.5	0.50
	1.6	0.51		1.5	0.66		1.6	0.62		1.6	0.38		1.6	0.34		1.6	0.48
	1.7	0.51		1.6	0.64		1.7	0.60		1.7	0.38		1.7	0.34		1.7	0.47
	1.8	0.50		1.7	0.61		1.8	0.58		1.8	0.38		1.8	0.34		1.8	0.46
	1.9	0.50		1.8	0.59		1.9	0.57		1.9	0.38		1.9	0.34		1.9	0.45
	2.0	0.49		1.9	0.57		2.0	0.55		2.0	0.38		2.0	0.34		2.0	0.44
	2.1	0.39		2.0	0.55		2.1	0.48		2.1	0.31		2.1	0.28		2.1	0.37
	2.2	0.39		2.1	0.46		2.2	0.46		2.2	0.31		2.2	0.29		2.2	0.35
	2.3	0.38		2.2	0.44		2.3	0.44		2.3	0.31		2.3	0.29		2.3	0.33
	2.4	0.38		2.3	0.42		2.4	0.43		2.4	0.31		2.4	0.29		2.4	0.31
	2.5	0.37		2.4	0.41		2.5	0.40		2.5	0.31		2.5	0.29		2.5	0.31
	2.6	0.35		2.5	0.40		2.6	0.39		2.6	0.31		2.6	0.29		2.6	0.30
	2.7	0.35		2.6	0.38		2.7	0.37		2.7	0.31		2.7	0.29		2.7	0.30
	2.8	0.35		2.7	0.36		2.8	0.36		2.8	0.31		2.8	0.29		2.8	0.28
	2.9	0.30		2.8	0.34		2.9	0.27		2.9	0.27		2.9	0.26		2.9	0.25
	3.0	0.20		2.9	0.27		3.0	0.14		3.0	0.20		3.0	0.21		3.0	0.17
	3.1	0.14		3.0	0.17		3.1	0.11		3.1	0.14		3.1	0.15		3.1	0.12
	3.2	0.14		3.1	0.14		3.2	0.11		3.2	0.14		3.2	0.15		3.2	0.12
	3.3	0.13		3.2	0.11		3.3	0.11		3.3	0.14		3.3	0.16		3.3	0.12
	3.4	0.10		3.3	0.11		3.4	0.08		3.4	0.13		3.4	0.14		3.4	0.09
	3.5	0.11		3.4	0.07		3.5	0.08		3.5	0.13		3.5	0.15		3.5	0.09
	3.6	0.11		3.5	0.07		3.6	0.08		3.6	0.13		3.6	0.15		3.6	0.08
	3.7	0.10		3.6	0.08		3.7	0.08		3.7	0.13		3.7	0.15		3.7	0.09
	3.8	0.09		3.7	0.08		3.8	0.07		3.8	0.13		3.8	0.15		3.8	0.09
	3.9	0.08		3.8	0.08		3.9	0.07		3.9	0.11		3.9	0.13		3.9	0.08
79	1.0	0.84	80	1.0	0.58	81	1.0	0.43	82	0.8	0.53	83	1.0	0.47	84	0.8	0.55
	1.1	0.68		1.1	0.50		1.1	0.37		0.9	0.53		1.1	0.41		0.9	0.55
	1.2	0.64		1.2	0.48		1.2	0.35		1.0	0.39		1.2	0.39		1.0	0.40
	1.3	0.61		1.3	0.46		1.3	0.34		1.1	0.36		1.3	0.37		1.1	0.37
	1.4	0.59		1.4	0.46		1.4	0.33		1.2	0.33		1.4	0.37		1.2	0.35
	1.5	0.57		1.5	0.45		1.5	0.33		1.3	0.32		1.5	0.36		1.3	0.33
	1.6	0.55		1.6	0.45		1.6	0.33		1.4	0.31		1.6	0.36		1.4	0.32
	1.7	0.54		1.7	0.44		1.7	0.32		1.5	0.30		1.7	0.35		1.5	0.31
	1.8	0.52		1.8	0.44		1.8	0.32		1.6	0.29		1.8	0.35		1.6	0.30
	1.9	0.51		1.9	0.43		1.9	0.32		1.7	0.28		1.9	0.35		1.7	0.30
	2.0	0.49		2.0	0.43		2.0	0.32		1.8	0.28		2.0	0.34		1.8	0.29
	2.1	0.43		2.1	0.34		2.1	0.27		1.9	0.27		2.1	0.28		1.9	0.28
	2.2	0.42		2.2	0.34		2.2	0.26		2.0	0.27		2.2	0.27		2.0	0.28
	2.3	0.41		2.3	0.33		2.3	0.25		2.1	0.23		2.3	0.27		2.1	0.24
	2.4	0.40		2.4	0.33		2.4	0.25		2.2	0.23		2.4	0.26		2.2	0.24
	2.5	0.37		2.5	0.32		2.5	0.25		2.3	0.22		2.5	0.26		2.3	0.23
	2.6	0.34		2.6	0.31		2.6	0.25		2.4	0.22		2.6	0.26		2.4	0.23
	2.7	0.33		2.7	0.31		2.7	0.24		2.5	0.21		2.7	0.25		2.5	0.22
	2.8	0.32		2.8	0.30		2.8	0.24		2.6	0.21		2.8	0.25		2.6	0.21
	2.9	0.28		2.9	0.27		2.9	0.22		2.7	0.21		2.9	0.22		2.7	0.21
	3.0	0.19		3.0	0.18		3.0	0.16		2.8	0.20		3.0	0.16		2.8	0.21
	3.1	0.13		3.1	0.12		3.1	0.13		2.9	0.18		3.1	0.12		2.9	0.18
	3.2	0.12		3.2	0.12		3.2	0.13		3.0	0.14		3.2	0.12		3.0	0.14
	3.3	0.12		3.3	0.12		3.3	0.13		3.1	0.11		3.3	0.12		3.1	0.10
	3.4	0.09		3.4	0.10		3.4	0.12		3.2	0.11		3.4	0.11		3.2	0.11
	3.5	0.09		3.5	0.10		3.5	0.12		3.3	0.11		3.5	0.11		3.3	0.11
	3.6	0.09		3.6	0.10		3.6	0.12		3.4	0.09		3.6	0.11		3.4	0.09
	3.7	0.09		3.7	0.10		3.7	0.12		3.5	0.10		3.7	0.11		3.5	0.09
	3.8	0.09		3.8	0.10		3.8	0.13		3.6	0.10		3.8	0.11		3.6	0.09
	3.9	0.08		3.9	0.10		3.9	0.12		3.7	0.10		3.9	0.10		3.7	0.10
85	1.0	0.55	86	0.8	0.56	87	1.0	0.64	88	0.8	0.58	89	0.5	1.36	90	0.5	1.22
	1.1	0.46		0.9	0.56		1.1	0.51		0.9	0.43		0.6	0.87		0.6	0.77
	1.2	0.44		1.0	0.43		1.2	0.48		1.0	0.39		0.7	0.73		0.7	0.66
	1.3	0.42		1.1	0.39		1.3	0.45		1.1	0.36		0.8	0.64		0.8	0.59
	1.4	0.41		1.2	0.37		1.4	0.43		1.2	0.34		0.9	0.58		0.9	0.55
	1.5	0.40		1.3	0.35		1.5	0.42		1.3	0.33		1.0	0.53		1.0	0.52
	1.6	0.39		1.4	0.34		1.6	0.41		1.4	0.31		1.1	0.50		1.1	0.50
	1.7	0.39		1.5	0.32		1.7	0.39		1.5	0.30		1.2	0.47		1.2	0.48
	1.8	0.38		1.6	0.31		1.8	0.38		1.6	0.29		1.3	0.45		1.3	0.47
	1.9	0.38		1.7	0.31		1.9	0.37		1.7	0.29		1.4	0.43		1.4	0.46
	2.0	0.37		1.8	0.30		2.0	0.36		1.8	0.28		1.5	0.41		1.5	0.45
	2.1	0.30		1.9	0.29		2.1	0.30		1.9	0.27		1.6	0.40		1.6	0.44
	2.2	0.29		2.0	0.29		2.2	0.29		2.0	0.27		1.7	0.38		1.7	0.42
	2.3	0.28		2.1	0.24		2.3	0.27		2.1	0.24		1.8	0.37		1.8	0.41
	2.4	0.28		2.2	0.24		2.4	0.26		2.2	0.23		1.9	0.36		1.9	0.41
	2.5	0.27		2.3	0.23		2.5	0.25		2.3	0.23		2.0	0.35		2.0	0.40
DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY												PAG.		
28/11/17	0	---	---												130 di 148		

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTA' DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2.6	0.26		2.4	0.23		2.6	0.24		2.4	0.22		2.1	0.30		2.1	0.36
	2.7	0.25		2.5	0.22		2.7	0.23		2.5	0.21		2.2	0.29		2.2	0.32
	2.8	0.25		2.6	0.21		2.8	0.23		2.6	0.19		2.3	0.29		2.3	0.31
	2.9	0.22		2.7	0.21		2.9	0.20		2.7	0.18		2.4	0.26		2.4	0.31
	3.0	0.14		2.8	0.20		3.0	0.14		2.8	0.18		2.5	0.26		2.5	0.29
	3.1	0.11		2.9	0.17		3.1	0.11		2.9	0.16		2.6	0.24		2.6	0.27
	3.2	0.11		3.0	0.13		3.2	0.11		3.0	0.12		2.7	0.23		2.7	0.27
	3.3	0.11		3.1	0.10		3.3	0.11		3.1	0.09		2.8	0.23		2.8	0.26
	3.4	0.09		3.2	0.10		3.4	0.08		3.2	0.08		2.9	0.19		2.9	0.20
	3.5	0.09		3.3	0.09		3.5	0.07		3.3	0.08		3.0	0.16		3.0	0.17
	3.6	0.09		3.4	0.08		3.6	0.08		3.4	0.07		3.1	0.11		3.1	0.12
	3.7	0.09		3.5	0.08		3.7	0.08		3.5	0.07		3.2	0.10		3.2	0.10
	3.8	0.09		3.6	0.08		3.8	0.08		3.6	0.07		3.3	0.10		3.3	0.10
	3.9	0.09		3.7	0.08		3.9	0.08		3.7	0.07		3.4	0.07		3.4	0.08
91	0.5	1.04	92	0.6	0.84	93	0.5	0.39	94	0.5	0.39	95	0.6	1.05	96	0.5	1.19
	0.6	0.70		0.7	0.48		0.6	0.25		0.6	0.26		0.7	0.60		0.6	0.79
	0.7	0.61		0.8	0.41		0.7	0.22		0.7	0.23		0.8	0.52		0.7	0.67
	0.8	0.53		0.9	0.37		0.8	0.20		0.8	0.21		0.9	0.46		0.8	0.59
	0.9	0.48		1.0	0.34		0.9	0.19		0.9	0.21		1.0	0.42		0.9	0.52
	1.0	0.43		1.1	0.32		1.0	0.19		1.0	0.20		1.1	0.39		1.0	0.48
	1.1	0.40		1.2	0.31		1.1	0.18		1.1	0.20		1.2	0.37		1.1	0.45
	1.2	0.38		1.3	0.30		1.2	0.18		1.2	0.19		1.3	0.36		1.2	0.43
	1.3	0.37		1.4	0.29		1.3	0.17		1.3	0.19		1.4	0.35		1.3	0.41
	1.4	0.35		1.5	0.29		1.4	0.17		1.4	0.19		1.5	0.34		1.4	0.40
	1.5	0.34		1.6	0.28		1.5	0.17		1.5	0.19		1.6	0.33		1.5	0.38
	1.6	0.33		1.7	0.28		1.6	0.16		1.6	0.18		1.7	0.32		1.6	0.38
	1.7	0.33		1.8	0.27		1.7	0.16		1.7	0.18		1.8	0.32		1.7	0.37
	1.8	0.32		1.9	0.27		1.8	0.16		1.8	0.18		1.9	0.31		1.8	0.36
	1.9	0.31		2.0	0.26		1.9	0.16		1.9	0.18		2.0	0.28		1.9	0.35
	2.0	0.31		2.1	0.25		2.0	0.15		2.0	0.18		2.1	0.26		2.0	0.35
	2.1	0.28		2.2	0.25		2.1	0.15		2.1	0.17		2.2	0.25		2.1	0.28
	2.2	0.28		2.3	0.23		2.2	0.15		2.2	0.17		2.3	0.25		2.2	0.27
	2.3	0.23		2.4	0.23		2.3	0.15		2.3	0.17		2.4	0.23		2.3	0.27
	2.4	0.22		2.5	0.20		2.4	0.12		2.4	0.16		2.5	0.23		2.4	0.25
	2.5	0.22		2.6	0.20		2.5	0.12		2.5	0.15		2.6	0.22		2.5	0.24
	2.6	0.22		2.7	0.19		2.6	0.12		2.6	0.15		2.7	0.22		2.6	0.24
	2.7	0.21		2.8	0.17		2.7	0.10		2.7	0.11		2.8	0.16		2.7	0.23
	2.8	0.19		2.9	0.12		2.8	0.10		2.8	0.11		2.9	0.16		2.8	0.18
	2.9	0.16		3.0	0.11		2.9	0.09		2.9	0.09		3.0	0.13		2.9	0.18
	3.0	0.13		3.1	0.11		3.0	0.09		3.0	0.10		3.1	0.12		3.0	0.14
	3.1	0.12		3.2	0.10		3.1	0.08		3.1	0.09		3.2	0.11		3.1	0.14
	3.2	0.11		3.3	0.10		3.2	0.08		3.2	0.09		3.3	0.11		3.2	0.12
	3.3	0.11		3.4	0.08		3.3	0.07		3.3	0.08		3.4	0.08		3.3	0.12
	3.4	0.08		3.5	0.08		3.4	0.07		3.4	0.07		3.5	0.08		3.4	0.08
97	0.6	0.92	98	0.5	0.85	99	0.5	1.24	100	0.5	1.25	101	0.6	0.56	102	0.5	0.40
	0.7	0.43		0.6	0.48		0.6	0.82		0.6	0.82		0.7	0.29		0.6	0.21
	0.8	0.39		0.7	0.42		0.7	0.69		0.7	0.70		0.8	0.27		0.7	0.18
	0.9	0.38		0.8	0.40		0.8	0.62		0.8	0.62		0.9	0.25		0.8	0.17
	1.0	0.37		0.9	0.39		0.9	0.57		0.9	0.57		1.0	0.25		0.9	0.17
	1.1	0.36		1.0	0.38		1.0	0.54		1.0	0.54		1.1	0.24		1.0	0.17
	1.2	0.36		1.1	0.38		1.1	0.51		1.1	0.52		1.2	0.24		1.1	0.17
	1.3	0.35		1.2	0.37		1.2	0.49		1.2	0.50		1.3	0.24		1.2	0.17
	1.4	0.35		1.3	0.37		1.3	0.48		1.3	0.48		1.4	0.24		1.3	0.17
	1.5	0.34		1.4	0.36		1.4	0.46		1.4	0.47		1.5	0.23		1.4	0.17
	1.6	0.33		1.5	0.36		1.5	0.45		1.5	0.46		1.6	0.23		1.5	0.17
	1.7	0.33		1.6	0.35		1.6	0.44		1.6	0.45		1.7	0.23		1.6	0.17
	1.8	0.32		1.7	0.34		1.7	0.43		1.7	0.44		1.8	0.22		1.7	0.17
	1.9	0.31		1.8	0.34		1.8	0.42		1.8	0.43		1.9	0.22		1.8	0.17
	2.0	0.31		1.9	0.33		1.9	0.41		1.9	0.42		2.0	0.22		1.9	0.16
	2.1	0.29		2.0	0.29		2.0	0.41		2.0	0.41		2.1	0.22		2.0	0.16
	2.2	0.26		2.1	0.29		2.1	0.37		2.1	0.37		2.2	0.21		2.1	0.16
	2.3	0.26		2.2	0.26		2.2	0.33		2.2	0.34		2.3	0.21		2.2	0.16
	2.4	0.25		2.3	0.26		2.3	0.33		2.3	0.33		2.4	0.20		2.3	0.16
	2.5	0.23		2.4	0.24		2.4	0.30		2.4	0.30		2.5	0.19		2.4	0.16
	2.6	0.21		2.5	0.24		2.5	0.29		2.5	0.30		2.6	0.17		2.5	0.15
	2.7	0.19		2.6	0.23		2.6	0.27		2.6	0.28		2.7	0.16		2.6	0.12
	2.8	0.19		2.7	0.21		2.7	0.27		2.7	0.28		2.8	0.15		2.7	0.12
	2.9	0.14		2.8	0.21		2.8	0.27		2.8	0.27		2.9	0.11		2.8	0.11
	3.0	0.13		2.9	0.16		2.9	0.22		2.9	0.24		3.0	0.10		2.9	0.09
	3.1	0.12		3.0	0.14		3.0	0.19		3.0	0.20		3.1	0.08		3.0	0.08
	3.2	0.09		3.1	0.11		3.1	0.14		3.1	0.16		3.2	0.09		3.1	0.08
	3.3	0.07		3.2	0.10		3.2	0.12		3.2	0.13		3.3	0.07		3.2	0.07
	3.4	0.07		3.3	0.07		3.3	0.12		3.3	0.13		3.4	0.07		3.3	0.06
	3.5	0.07		3.4	0.06		3.4	0.09		3.4	0.10		3.5	0.07		3.4	0.06
103	0.5	0.42	104	0.5	0.44	105	0.5	0.45	106	0.5	1.26	107	0.5	1.26	108	0.5	1.26
	0.6	0.28		0.6	0.29		0.6	0.30		0.6	0.82		0.6	0.82		0.6	0.82
	0.7	0.25		0.7	0.26		0.7	0.26		0.7	0.70		0.7	0.70		0.7	0.70
	0.8	0.23		0.8	0.24		0.8	0.25		0.8	0.63		0.8	0.63		0.8	0.63
	0.9	0.22		0.9	0.23		0.9	0.24		0.9	0.58		0.9	0.58		0.9	0.59

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	131 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1.0	0.21		1.0	0.22		1.0	0.23		1.0	0.55		1.0	0.55		1.0	0.56
	1.1	0.21		1.1	0.21		1.1	0.22		1.1	0.53		1.1	0.52		1.1	0.53
	1.2	0.20		1.2	0.21		1.2	0.22		1.2	0.51		1.2	0.50		1.2	0.52
	1.3	0.20		1.3	0.21		1.3	0.21		1.3	0.49		1.3	0.49		1.3	0.50
	1.4	0.20		1.4	0.20		1.4	0.21		1.4	0.48		1.4	0.47		1.4	0.49
	1.5	0.19		1.5	0.20		1.5	0.20		1.5	0.47		1.5	0.46		1.5	0.48
	1.6	0.19		1.6	0.20		1.6	0.20		1.6	0.46		1.6	0.45		1.6	0.47
	1.7	0.19		1.7	0.19		1.7	0.20		1.7	0.45		1.7	0.44		1.7	0.46
	1.8	0.19		1.8	0.19		1.8	0.20		1.8	0.44		1.8	0.43		1.8	0.45
	1.9	0.19		1.9	0.19		1.9	0.20		1.9	0.43		1.9	0.43		1.9	0.44
	2.0	0.18		2.0	0.19		2.0	0.19		2.0	0.42		2.0	0.42		2.0	0.43
	2.1	0.18		2.1	0.19		2.1	0.19		2.1	0.38		2.1	0.38		2.1	0.39
	2.2	0.18		2.2	0.19		2.2	0.19		2.2	0.35		2.2	0.34		2.2	0.35
	2.3	0.18		2.3	0.19		2.3	0.19		2.3	0.32		2.3	0.34		2.3	0.32
	2.4	0.16		2.4	0.17		2.4	0.17		2.4	0.31		2.4	0.31		2.4	0.31
	2.5	0.16		2.5	0.17		2.5	0.17		2.5	0.31		2.5	0.30		2.5	0.31
	2.6	0.15		2.6	0.15		2.6	0.16		2.6	0.29		2.6	0.28		2.6	0.29
	2.7	0.12		2.7	0.14		2.7	0.14		2.7	0.28		2.7	0.28		2.7	0.28
	2.8	0.12		2.8	0.12		2.8	0.13		2.8	0.28		2.8	0.28		2.8	0.28
	2.9	0.11		2.9	0.11		2.9	0.12		2.9	0.21		2.9	0.21		2.9	0.20
	3.0	0.10		3.0	0.11		3.0	0.11		3.0	0.21		3.0	0.21		3.0	0.20
	3.1	0.10		3.1	0.10		3.1	0.11		3.1	0.18		3.1	0.16		3.1	0.18
	3.2	0.10		3.2	0.10		3.2	0.11		3.2	0.13		3.2	0.13		3.2	0.12
	3.3	0.09		3.3	0.09		3.3	0.10		3.3	0.13		3.3	0.13		3.3	0.12
	3.4	0.08		3.4	0.09		3.4	0.09		3.4	0.10		3.4	0.11		3.4	0.09
109	0.6	1.32	110	0.5	1.26	111	0.6	1.07	112	0.5	1.03	113	0.5	0.46	114	0.5	0.47
	0.7	0.73		0.6	0.81		0.7	0.52		0.6	0.60		0.6	0.31		0.6	0.31
	0.8	0.64		0.7	0.70		0.8	0.48		0.7	0.54		0.7	0.27		0.7	0.27
	0.9	0.59		0.8	0.63		0.9	0.46		0.8	0.51		0.8	0.25		0.8	0.26
	1.0	0.55		0.9	0.59		1.0	0.45		0.9	0.50		0.9	0.24		0.9	0.25
	1.1	0.52		1.0	0.56		1.1	0.44		1.0	0.48		1.0	0.23		1.0	0.24
	1.2	0.49		1.1	0.54		1.2	0.43		1.1	0.47		1.1	0.23		1.1	0.23
	1.3	0.47		1.2	0.52		1.3	0.42		1.2	0.46		1.2	0.22		1.2	0.23
	1.4	0.45		1.3	0.51		1.4	0.41		1.3	0.44		1.3	0.22		1.3	0.23
	1.5	0.44		1.4	0.49		1.5	0.40		1.4	0.43		1.4	0.21		1.4	0.22
	1.6	0.42		1.5	0.48		1.6	0.39		1.5	0.42		1.5	0.21		1.5	0.22
	1.7	0.41		1.6	0.47		1.7	0.38		1.6	0.41		1.6	0.21		1.6	0.22
	1.8	0.40		1.7	0.46		1.8	0.37		1.7	0.40		1.7	0.21		1.7	0.21
	1.9	0.39		1.8	0.44		1.9	0.36		1.8	0.39		1.8	0.20		1.8	0.21
	2.0	0.37		1.9	0.43		2.0	0.35		1.9	0.38		1.9	0.20		1.9	0.21
	2.1	0.33		2.0	0.42		2.1	0.33		2.0	0.37		2.0	0.20		2.0	0.21
	2.2	0.29		2.1	0.38		2.2	0.30		2.1	0.33		2.1	0.20		2.1	0.21
	2.3	0.28		2.2	0.32		2.3	0.27		2.2	0.33		2.2	0.20		2.2	0.20
	2.4	0.26		2.3	0.31		2.4	0.26		2.3	0.30		2.3	0.19		2.3	0.20
	2.5	0.25		2.4	0.30		2.5	0.26		2.4	0.28		2.4	0.18		2.4	0.18
	2.6	0.24		2.5	0.28		2.6	0.24		2.5	0.27		2.5	0.18		2.5	0.18
	2.7	0.24		2.6	0.28		2.7	0.23		2.6	0.26		2.6	0.16		2.6	0.16
	2.8	0.23		2.7	0.27		2.8	0.19		2.7	0.25		2.7	0.15		2.7	0.15
	2.9	0.16		2.8	0.27		2.9	0.19		2.8	0.22		2.8	0.13		2.8	0.13
	3.0	0.16		2.9	0.19		3.0	0.16		2.9	0.19		2.9	0.12		2.9	0.12
	3.1	0.16		3.0	0.19		3.1	0.15		3.0	0.16		3.0	0.11		3.0	0.11
	3.2	0.10		3.1	0.17		3.2	0.13		3.1	0.13		3.1	0.11		3.1	0.11
	3.3	0.10		3.2	0.11		3.3	0.07		3.2	0.12		3.2	0.11		3.2	0.11
	3.4	0.07		3.3	0.11		3.4	0.06		3.3	0.07		3.3	0.10		3.3	0.10
	3.5	0.07		3.4	0.07		3.5	0.07		3.4	0.07		3.4	0.09		3.4	0.09
115	0.5	0.47	116	0.5	0.68	117	0.5	0.46	118	0.5	0.53						
	0.6	0.31		0.6	0.38		0.6	0.30		0.6	0.28						
	0.7	0.27		0.7	0.34		0.7	0.26		0.7	0.24						
	0.8	0.26		0.8	0.32		0.8	0.25		0.8	0.23						
	0.9	0.25		0.9	0.31		0.9	0.24		0.9	0.22						
	1.0	0.24		1.0	0.31		1.0	0.23		1.0	0.22						
	1.1	0.24		1.1	0.30		1.1	0.22		1.1	0.22						
	1.2	0.23		1.2	0.30		1.2	0.22		1.2	0.22						
	1.3	0.23		1.3	0.29		1.3	0.21		1.3	0.22						
	1.4	0.22		1.4	0.29		1.4	0.21		1.4	0.22						
	1.5	0.22		1.5	0.28		1.5	0.20		1.5	0.21						
	1.6	0.22		1.6	0.28		1.6	0.20		1.6	0.21						
	1.7	0.21		1.7	0.27		1.7	0.19		1.7	0.21						
	1.8	0.21		1.8	0.27		1.8	0.19		1.8	0.21						
	1.9	0.21		1.9	0.26		1.9	0.19		1.9	0.20						
	2.0	0.21		2.0	0.26		2.0	0.19		2.0	0.20						
	2.1	0.20		2.1	0.26		2.1	0.17		2.1	0.19						
	2.2	0.20		2.2	0.23		2.2	0.17		2.2	0.19						
	2.3	0.19		2.3	0.22		2.3	0.17		2.3	0.18						
	2.4	0.18		2.4	0.21		2.4	0.14		2.4	0.16						
	2.5	0.16		2.5	0.20		2.5	0.12		2.5	0.16						
	2.6	0.16		2.6	0.20		2.6	0.12		2.6	0.14						
	2.7	0.14		2.7	0.17		2.7	0.12		2.7	0.13						
	2.8	0.12		2.8	0.17		2.8	0.11		2.8	0.12						
	2.9	0.11		2.9	0.14		2.9	0.10		2.9	0.12						

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	132 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3.0	0.11		3.0	0.12		3.0	0.10		3.0	0.10						
	3.1	0.11		3.1	0.09		3.1	0.10		3.1	0.09						
	3.2	0.09		3.2	0.10		3.2	0.09		3.2	0.09						
	3.3	0.08		3.3	0.08		3.3	0.08		3.3	0.07						
	3.4	0.08		3.4	0.07		3.4	0.07		3.4	0.07						

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0.7	1.03	2	0.7	1.12	3	0.8	0.36	4	0.7	0.48	5	0.8	1.16	6	0.7	0.54
	0.8	0.61		0.8	0.74		0.9	0.22		0.8	0.48		0.9	0.79		0.8	0.36
	0.9	0.53		0.9	0.62		1.0	0.20		0.9	0.30		1.0	0.72		0.9	0.32
	1.0	0.48		1.0	0.55		1.1	0.18		1.0	0.26		1.1	0.67		1.0	0.29
	1.1	0.45		1.1	0.50		1.2	0.17		1.1	0.24		1.2	0.63		1.1	0.27
	1.2	0.42		1.2	0.47		1.3	0.17		1.2	0.22		1.3	0.60		1.2	0.26
	1.3	0.40		1.3	0.44		1.4	0.16		1.3	0.21		1.4	0.57		1.3	0.24
	1.4	0.38		1.4	0.42		1.5	0.16		1.4	0.20		1.5	0.55		1.4	0.24
	1.5	0.36		1.5	0.40		1.6	0.15		1.5	0.20		1.6	0.52		1.5	0.23
	1.6	0.35		1.6	0.39		1.7	0.15		1.6	0.19		1.7	0.51		1.6	0.22
	1.7	0.34		1.7	0.37		1.8	0.15		1.7	0.19		1.8	0.49		1.7	0.22
	1.8	0.33		1.8	0.36		1.9	0.14		1.8	0.18		1.9	0.47		1.8	0.21
	1.9	0.32		1.9	0.35		2.0	0.14		1.9	0.18		2.0	0.46		1.9	0.21
	2.0	0.31		2.0	0.34		2.1	0.14		2.0	0.18		2.1	0.41		2.0	0.21
	2.1	0.30		2.1	0.33		2.2	0.12		2.1	0.17		2.2	0.39		2.1	0.20
	2.2	0.27		2.2	0.32		2.3	0.12		2.2	0.17		2.3	0.37		2.2	0.18
	2.3	0.27		2.3	0.31		2.4	0.11		2.3	0.15		2.4	0.35		2.3	0.16
	2.4	0.25		2.4	0.30		2.5	0.11		2.4	0.14		2.5	0.33		2.4	0.15
	2.5	0.24		2.5	0.29		2.6	0.09		2.5	0.14		2.6	0.31		2.5	0.14
	2.6	0.22		2.6	0.25		2.7	0.09		2.6	0.11		2.7	0.29		2.6	0.13
	2.7	0.18		2.7	0.23		2.8	0.09		2.7	0.11		2.8	0.27		2.7	0.13
	2.8	0.18		2.8	0.20		2.9	0.09		2.8	0.11		2.9	0.21		2.8	0.12
	2.9	0.17		2.9	0.16		3.0	0.09		2.9	0.11		3.0	0.18		2.9	0.12
	3.0	0.14		3.0	0.13		3.1	0.09		3.0	0.11		3.1	0.17		3.0	0.11
	3.1	0.14		3.1	0.13		3.2	0.07		3.1	0.09		3.2	0.11		3.1	0.10
	3.2	0.11		3.2	0.11		3.3	0.06		3.2	0.08		3.3	0.11		3.2	0.09
	3.3	0.09		3.3	0.10		3.4	0.05		3.3	0.08		3.4	0.08		3.3	0.09
	3.4	0.07		3.4	0.07		3.5	0.05		3.4	0.06		3.5	0.08		3.4	0.07
	3.5	0.06		3.5	0.07		3.6	0.06		3.5	0.06		3.6	0.08		3.5	0.06
	3.6	0.07		3.6	0.07		3.7	0.05		3.6	0.06		3.7	0.08		3.6	0.06

7	0.8	1.19	8	0.7	0.61	9	0.5	0.32	10	0.5	1.02	11	0.5	1.17	12	0.6	0.47
	0.9	0.83		0.8	0.41		0.6	0.16		0.6	0.57		0.6	0.63		0.7	0.23
	1.0	0.75		0.9	0.37		0.7	0.14		0.7	0.45		0.7	0.50		0.8	0.20
	1.1	0.69		1.0	0.33		0.8	0.13		0.8	0.38		0.8	0.43		0.9	0.18
	1.2	0.65		1.1	0.31		0.9	0.12		0.9	0.33		0.9	0.38		1.0	0.16
	1.3	0.62		1.2	0.29		1.0	0.11		1.0	0.30		1.0	0.35		1.1	0.15
	1.4	0.59		1.3	0.28		1.1	0.11		1.1	0.28		1.1	0.32		1.2	0.14
	1.5	0.57		1.4	0.27		1.2	0.10		1.2	0.27		1.2	0.30		1.3	0.14
	1.6	0.55		1.5	0.26		1.3	0.10		1.3	0.26		1.3	0.29		1.4	0.13
	1.7	0.53		1.6	0.25		1.4	0.10		1.4	0.25		1.4	0.28		1.5	0.13
	1.8	0.51		1.7	0.24		1.5	0.10		1.5	0.24		1.5	0.27		1.6	0.13
	1.9	0.50		1.8	0.24		1.6	0.10		1.6	0.23		1.6	0.26		1.7	0.13
	2.0	0.49		1.9	0.24		1.7	0.10		1.7	0.23		1.7	0.26		1.8	0.13
	2.1	0.44		2.0	0.23		1.8	0.10		1.8	0.23		1.8	0.25		1.9	0.12
	2.2	0.43		2.1	0.23		1.9	0.10		1.9	0.22		1.9	0.25		2.0	0.12
	2.3	0.41		2.2	0.21		2.0	0.10		2.0	0.22		2.0	0.22		2.1	0.12
	2.4	0.40		2.3	0.19		2.1	0.10		2.1	0.19		2.1	0.21		2.2	0.12
	2.5	0.38		2.4	0.19		2.2	0.10		2.2	0.18		2.2	0.18		2.3	0.10
	2.6	0.37		2.5	0.18		2.3	0.09		2.3	0.16		2.3	0.15		2.4	0.10
	2.7	0.35		2.6	0.16		2.4	0.09		2.4	0.16		2.4	0.15		2.5	0.09
	2.8	0.32		2.7	0.16		2.5	0.09		2.5	0.16		2.5	0.15		2.6	0.09
	2.9	0.25		2.8	0.16		2.6	0.09		2.6	0.15		2.6	0.15		2.7	0.09
	3.0	0.20		2.9	0.15		2.7	0.07		2.7	0.14		2.7	0.14		2.8	0.08
	3.1	0.19		3.0	0.14		2.8	0.07		2.8	0.12		2.8	0.14		2.9	0.08
	3.2	0.14		3.1	0.12		2.9	0.06		2.9	0.11		2.9	0.13		3.0	0.07
	3.3	0.15		3.2	0.11		3.0	0.06		3.0	0.11		3.0	0.12		3.1	0.07
	3.4	0.11		3.3	0.11		3.1	0.06		3.1	0.08		3.1	0.12		3.2	0.07
	3.5	0.11		3.4	0.09		3.2	0.06		3.2	0.09		3.2	0.09		3.3	0.07
	3.6	0.11		3.5	0.09		3.3	0.06		3.3	0.09		3.3	0.09		3.4	0.06
	3.7	0.11		3.6	0.09		3.4	0.06		3.4	0.07		3.4	0.07		3.5	0.06

13	0.8	0.92	14	0.8	0.81	15	0.8	0.69	16	0.8	0.52	17	0.9	1.04	18	0.8	0.94
	0.9	0.66		0.9	0.81		0.9	0.51		0.9	0.39		1.0	0.77		0.9	0.94
	1.0	0.59		1.0	0.60		1.0	0.45		1.0	0.34		1.1	0.69		1.0	0.65
	1.1	0.55		1.1	0.54		1.1	0.42		1.1	0.32		1.2	0.64		1.1	0.59
	1.2	0.51		1.2	0.50		1.2	0.39		1.2	0.30		1.3	0.59		1.2	0.55
	1.3	0.49		1.3	0.47		1.3	0.37		1.3	0.28		1.4	0.56		1.3	0.52
	1.4	0.47		1.4	0.45		1.4	0.36		1.4	0.27		1.5	0.53		1.4	0.50
	1.5	0.45		1.5	0.43		1.5	0.34		1.5	0.26		1.6	0.51		1.5	0.48
	1.6	0.44		1.6	0.41		1.6	0.33		1.6	0.25		1.7	0.49		1.6	0.46

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	133 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTA' DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1.7	0.42		1.7	0.40		1.7	0.33		1.7	0.25		1.8	0.47		1.7	0.45	
1.8	0.41		1.8	0.38		1.8	0.32		1.8	0.24		1.9	0.46		1.8	0.44	
1.9	0.40		1.9	0.37		1.9	0.31		1.9	0.24		2.0	0.44		1.9	0.42	
2.0	0.39		2.0	0.36		2.0	0.30		2.0	0.23		2.1	0.42		2.0	0.41	
2.1	0.35		2.1	0.35		2.1	0.30		2.1	0.22		2.2	0.41		2.1	0.40	
2.2	0.34		2.2	0.33		2.2	0.29		2.2	0.21		2.3	0.37		2.2	0.39	
2.3	0.33		2.3	0.32		2.3	0.27		2.3	0.19		2.4	0.36		2.3	0.36	
2.4	0.30		2.4	0.31		2.4	0.26		2.4	0.18		2.5	0.33		2.4	0.36	
2.5	0.29		2.5	0.29		2.5	0.24		2.5	0.17		2.6	0.27		2.5	0.35	
2.6	0.21		2.6	0.25		2.6	0.20		2.6	0.15		2.7	0.23		2.6	0.27	
2.7	0.20		2.7	0.21		2.7	0.18		2.7	0.14		2.8	0.22		2.7	0.25	
2.8	0.19		2.8	0.20		2.8	0.16		2.8	0.13		2.9	0.22		2.8	0.22	
2.9	0.19		2.9	0.20		2.9	0.14		2.9	0.12		3.0	0.15		2.9	0.18	
3.0	0.18		3.0	0.16		3.0	0.14		3.0	0.12		3.1	0.15		3.0	0.18	
3.1	0.12		3.1	0.15		3.1	0.13		3.1	0.11		3.2	0.14		3.1	0.14	
3.2	0.11		3.2	0.13		3.2	0.11		3.2	0.09		3.3	0.10		3.2	0.14	
3.3	0.09		3.3	0.11		3.3	0.10		3.3	0.08		3.4	0.07		3.3	0.13	
3.4	0.07		3.4	0.08		3.4	0.08		3.4	0.07		3.5	0.07		3.4	0.08	
3.5	0.08		3.5	0.07		3.5	0.08		3.5	0.07		3.6	0.07		3.5	0.08	
3.6	0.07		3.6	0.08		3.6	0.08		3.6	0.07		3.7	0.07		3.6	0.08	
3.7	0.07		3.7	0.07		3.7	0.07		3.7	0.06		3.8	0.07		3.7	0.08	
19	0.7	0.81	20	0.9	0.64	21	0.6	0.56	22	0.7	0.56	23	0.7	0.58	24	0.7	0.60
0.8	0.81		1.0	0.45		0.7	0.40		0.8	0.38		0.8	0.39		0.8	0.40	
0.9	0.62		1.1	0.40		0.8	0.34		0.9	0.33		0.9	0.35		0.9	0.36	
1.0	0.55		1.2	0.37		0.9	0.30		1.0	0.30		1.0	0.31		1.0	0.32	
1.1	0.50		1.3	0.35		1.0	0.27		1.1	0.28		1.1	0.29		1.1	0.30	
1.2	0.46		1.4	0.34		1.1	0.25		1.2	0.27		1.2	0.27		1.2	0.28	
1.3	0.44		1.5	0.32		1.2	0.24		1.3	0.25		1.3	0.26		1.3	0.27	
1.4	0.42		1.6	0.31		1.3	0.23		1.4	0.25		1.4	0.25		1.4	0.26	
1.5	0.40		1.7	0.30		1.4	0.22		1.5	0.24		1.5	0.24		1.5	0.25	
1.6	0.39		1.8	0.29		1.5	0.21		1.6	0.23		1.6	0.24		1.6	0.24	
1.7	0.38		1.9	0.29		1.6	0.20		1.7	0.23		1.7	0.23		1.7	0.24	
1.8	0.37		2.0	0.28		1.7	0.20		1.8	0.22		1.8	0.23		1.8	0.23	
1.9	0.36		2.1	0.24		1.8	0.19		1.9	0.22		1.9	0.22		1.9	0.23	
2.0	0.35		2.2	0.24		1.9	0.19		2.0	0.22		2.0	0.22		2.0	0.22	
2.1	0.32		2.3	0.22		2.0	0.18		2.1	0.21		2.1	0.22		2.1	0.22	
2.2	0.32		2.4	0.22		2.1	0.17		2.2	0.19		2.2	0.20		2.2	0.20	
2.3	0.31		2.5	0.21		2.2	0.17		2.3	0.18		2.3	0.18		2.3	0.19	
2.4	0.30		2.6	0.16		2.3	0.15		2.4	0.17		2.4	0.18		2.4	0.18	
2.5	0.30		2.7	0.16		2.4	0.13		2.5	0.16		2.5	0.17		2.5	0.17	
2.6	0.21		2.8	0.16		2.5	0.13		2.6	0.14		2.6	0.15		2.6	0.15	
2.7	0.20		2.9	0.15		2.6	0.12		2.7	0.14		2.7	0.15		2.7	0.15	
2.8	0.20		3.0	0.14		2.7	0.12		2.8	0.14		2.8	0.15		2.8	0.15	
2.9	0.17		3.1	0.11		2.8	0.11		2.9	0.14		2.9	0.14		2.9	0.15	
3.0	0.16		3.2	0.10		2.9	0.11		3.0	0.13		3.0	0.13		3.0	0.14	
3.1	0.13		3.3	0.08		3.0	0.10		3.1	0.10		3.1	0.11		3.1	0.11	
3.2	0.12		3.4	0.07		3.1	0.10		3.2	0.10		3.2	0.11		3.2	0.11	
3.3	0.11		3.5	0.07		3.2	0.08		3.3	0.10		3.3	0.11		3.3	0.11	
3.4	0.09		3.6	0.07		3.3	0.08		3.4	0.08		3.4	0.09		3.4	0.09	
3.5	0.09		3.7	0.07		3.4	0.06		3.5	0.07		3.5	0.08		3.5	0.09	
3.6	0.08		3.8	0.07		3.5	0.06		3.6	0.07		3.6	0.08		3.6	0.09	
25	0.7	0.63	26	0.7	0.66	27	0.7	0.63	28	0.8	1.17	29	0.8	1.15	30	0.8	1.16
0.8	0.43		0.8	0.44		0.8	0.41		0.9	0.79		0.9	0.80		0.9	0.81	
0.9	0.38		0.9	0.39		0.9	0.37		1.0	0.71		1.0	0.72		1.0	0.73	
1.0	0.35		1.0	0.36		1.0	0.34		1.1	0.65		1.1	0.67		1.1	0.67	
1.1	0.32		1.1	0.33		1.1	0.31		1.2	0.60		1.2	0.63		1.2	0.63	
1.2	0.30		1.2	0.31		1.2	0.30		1.3	0.57		1.3	0.60		1.3	0.60	
1.3	0.29		1.3	0.30		1.3	0.28		1.4	0.54		1.4	0.57		1.4	0.58	
1.4	0.28		1.4	0.29		1.4	0.27		1.5	0.51		1.5	0.55		1.5	0.55	
1.5	0.27		1.5	0.28		1.5	0.26		1.6	0.49		1.6	0.53		1.6	0.53	
1.6	0.26		1.6	0.27		1.6	0.26		1.7	0.46		1.7	0.51		1.7	0.52	
1.7	0.25		1.7	0.26		1.7	0.25		1.8	0.45		1.8	0.50		1.8	0.50	
1.8	0.25		1.8	0.26		1.8	0.24		1.9	0.43		1.9	0.48		1.9	0.49	
1.9	0.24		1.9	0.25		1.9	0.24		2.0	0.41		2.0	0.47		2.0	0.47	
2.0	0.24		2.0	0.25		2.0	0.23		2.1	0.38		2.1	0.43		2.1	0.43	
2.1	0.24		2.1	0.24		2.1	0.23		2.2	0.36		2.2	0.41		2.2	0.42	
2.2	0.21		2.2	0.21		2.2	0.19		2.3	0.35		2.3	0.40		2.3	0.41	
2.3	0.20		2.3	0.20		2.3	0.16		2.4	0.34		2.4	0.39		2.4	0.39	
2.4	0.20		2.4	0.19		2.4	0.16		2.5	0.29		2.5	0.35		2.5	0.37	
2.5	0.18		2.5	0.18		2.5	0.16		2.6	0.28		2.6	0.34		2.6	0.36	
2.6	0.16		2.6	0.16		2.6	0.15		2.7	0.24		2.7	0.31		2.7	0.34	
2.7	0.16		2.7	0.16		2.7	0.14		2.8	0.21		2.8	0.29		2.8	0.31	
2.8	0.16		2.8	0.15		2.8	0.14		2.9	0.18		2.9	0.23		2.9	0.24	
2.9	0.15		2.9	0.15		2.9	0.14		3.0	0.18		3.0	0.19		3.0	0.20	
3.0	0.14		3.0	0.14		3.0	0.12		3.1	0.18		3.1	0.18		3.1	0.19	
3.1	0.12		3.1	0.12		3.1	0.10		3.2	0.11		3.2	0.13		3.2	0.14	
3.2	0.11		3.2	0.11		3.2	0.09		3.3	0.11		3.3	0.13		3.3	0.14	
3.3	0.11		3.3	0.10		3.3	0.09		3.4	0.08		3.4	0.09		3.4	0.10	
3.4	0.09		3.4	0.07		3.4	0.07		3.5	0.08		3.5	0.09		3.5	0.11	
3.5	0.08		3.5	0.08		3.5	0.07		3.6	0.07		3.6	0.09		3.6	0.11	

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	134 di 148




TREND PROJECT
Technique & Research for Engineering Design
SERVIZI DI INGEGNERIA

COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3.6	0.08		3.6	0.07		3.6	0.06		3.7	0.07		3.7	0.09		3.7	0.11
31	0.8	1.17	32	0.8	1.20	33	0.8	1.22	34	0.8	1.23	35	0.9	0.73	36	0.9	0.84
	0.9	0.82		0.9	0.84		0.9	0.86		0.9	0.86		1.0	0.61		1.0	0.70
	1.0	0.74		1.0	0.76		1.0	0.77		1.0	0.77		1.1	0.57		1.1	0.65
	1.1	0.68		1.1	0.70		1.1	0.71		1.1	0.71		1.2	0.54		1.2	0.61
	1.2	0.64		1.2	0.66		1.2	0.67		1.2	0.66		1.3	0.52		1.3	0.59
	1.3	0.61		1.3	0.63		1.3	0.64		1.3	0.62		1.4	0.50		1.4	0.57
	1.4	0.58		1.4	0.60		1.4	0.61		1.4	0.59		1.5	0.48		1.5	0.55
	1.5	0.56		1.5	0.58		1.5	0.59		1.5	0.56		1.6	0.47		1.6	0.53
	1.6	0.54		1.6	0.56		1.6	0.57		1.6	0.54		1.7	0.46		1.7	0.52
	1.7	0.52		1.7	0.54		1.7	0.55		1.7	0.52		1.8	0.45		1.8	0.51
	1.8	0.51		1.8	0.52		1.8	0.53		1.8	0.50		1.9	0.44		1.9	0.49
	1.9	0.49		1.9	0.51		1.9	0.51		1.9	0.48		2.0	0.43		2.0	0.48
	2.0	0.48		2.0	0.49		2.0	0.50		2.0	0.46		2.1	0.37		2.1	0.41
	2.1	0.43		2.1	0.45		2.1	0.44		2.1	0.44		2.2	0.36		2.2	0.40
	2.2	0.42		2.2	0.43		2.2	0.43		2.2	0.42		2.3	0.35		2.3	0.38
	2.3	0.41		2.3	0.42		2.3	0.42		2.3	0.38		2.4	0.33		2.4	0.37
	2.4	0.40		2.4	0.41		2.4	0.40		2.4	0.37		2.5	0.32		2.5	0.35
	2.5	0.37		2.5	0.38		2.5	0.37		2.5	0.34		2.6	0.31		2.6	0.34
	2.6	0.36		2.6	0.37		2.6	0.36		2.6	0.32		2.7	0.29		2.7	0.31
	2.7	0.34		2.7	0.35		2.7	0.34		2.7	0.30		2.8	0.28		2.8	0.30
	2.8	0.32		2.8	0.32		2.8	0.31		2.8	0.27		2.9	0.24		2.9	0.26
	2.9	0.25		2.9	0.25		2.9	0.24		2.9	0.22		3.0	0.17		3.0	0.15
	3.0	0.20		3.0	0.20		3.0	0.19		3.0	0.17		3.1	0.13		3.1	0.10
	3.1	0.19		3.1	0.20		3.1	0.18		3.1	0.17		3.2	0.11		3.2	0.10
	3.2	0.14		3.2	0.14		3.2	0.14		3.2	0.12		3.3	0.11		3.3	0.10
	3.3	0.15		3.3	0.14		3.3	0.12		3.3	0.12		3.4	0.09		3.4	0.07
	3.4	0.11		3.4	0.10		3.4	0.09		3.4	0.08		3.5	0.09		3.5	0.07
	3.5	0.11		3.5	0.10		3.5	0.09		3.5	0.08		3.6	0.09		3.6	0.07
	3.6	0.11		3.6	0.11		3.6	0.09		3.6	0.08		3.7	0.09		3.7	0.07
	3.7	0.11		3.7	0.10		3.7	0.08		3.7	0.07		3.8	0.08		3.8	0.07
37	1.0	0.76	38	1.0	0.60	39	1.0	1.01	40	0.9	1.01	41	1.0	0.99	42	1.0	0.98
	1.1	0.64		1.1	0.51		1.1	0.76		1.0	0.81		1.1	0.76		1.1	0.76
	1.2	0.61		1.2	0.49		1.2	0.72		1.1	0.74		1.2	0.71		1.2	0.71
	1.3	0.59		1.3	0.48		1.3	0.68		1.2	0.69		1.3	0.68		1.3	0.68
	1.4	0.57		1.4	0.47		1.4	0.66		1.3	0.65		1.4	0.65		1.4	0.65
	1.5	0.56		1.5	0.46		1.5	0.63		1.4	0.62		1.5	0.63		1.5	0.63
	1.6	0.55		1.6	0.46		1.6	0.61		1.5	0.59		1.6	0.61		1.6	0.61
	1.7	0.54		1.7	0.45		1.7	0.59		1.6	0.57		1.7	0.59		1.7	0.59
	1.8	0.53		1.8	0.45		1.8	0.57		1.7	0.54		1.8	0.58		1.8	0.57
	1.9	0.52		1.9	0.44		1.9	0.56		1.8	0.52		1.9	0.56		1.9	0.56
	2.0	0.51		2.0	0.44		2.0	0.54		1.9	0.50		2.0	0.55		2.0	0.54
	2.1	0.41		2.1	0.35		2.1	0.47		2.0	0.48		2.1	0.46		2.1	0.46
	2.2	0.40		2.2	0.35		2.2	0.45		2.1	0.43		2.2	0.44		2.2	0.44
	2.3	0.39		2.3	0.34		2.3	0.43		2.2	0.41		2.3	0.42		2.3	0.43
	2.4	0.38		2.4	0.34		2.4	0.42		2.3	0.39		2.4	0.41		2.4	0.42
	2.5	0.36		2.5	0.32		2.5	0.41		2.4	0.38		2.5	0.40		2.5	0.41
	2.6	0.34		2.6	0.32		2.6	0.39		2.5	0.37		2.6	0.39		2.6	0.40
	2.7	0.31		2.7	0.31		2.7	0.35		2.6	0.36		2.7	0.38		2.7	0.39
	2.8	0.29		2.8	0.30		2.8	0.33		2.7	0.33		2.8	0.36		2.8	0.37
	2.9	0.26		2.9	0.26		2.9	0.27		2.8	0.31		2.9	0.29		2.9	0.30
	3.0	0.16		3.0	0.18		3.0	0.17		2.9	0.25		3.0	0.19		3.0	0.21
	3.1	0.12		3.1	0.13		3.1	0.14		3.0	0.16		3.1	0.15		3.1	0.17
	3.2	0.12		3.2	0.12		3.2	0.11		3.1	0.12		3.2	0.13		3.2	0.14
	3.3	0.11		3.3	0.12		3.3	0.10		3.2	0.10		3.3	0.13		3.3	0.14
	3.4	0.08		3.4	0.10		3.4	0.07		3.3	0.10		3.4	0.10		3.4	0.11
	3.5	0.07		3.5	0.10		3.5	0.08		3.4	0.07		3.5	0.10		3.5	0.11
	3.6	0.08		3.6	0.10		3.6	0.08		3.5	0.07		3.6	0.10		3.6	0.11
	3.7	0.08		3.7	0.10		3.7	0.08		3.6	0.07		3.7	0.10		3.7	0.11
	3.8	0.08		3.8	0.09		3.8	0.08		3.7	0.07		3.8	0.10		3.8	0.12
	3.9	0.07		3.9	0.08		3.9	0.07		3.8	0.08		3.9	0.08		3.9	0.10
43	1.0	0.69	44	1.0	0.99	45	1.0	0.50	46	1.0	0.42	47	1.0	0.51	48	1.0	0.64
	1.1	0.59		1.1	0.76		1.1	0.44		1.1	0.37		1.1	0.44		1.1	0.56
	1.2	0.56		1.2	0.71		1.2	0.42		1.2	0.36		1.2	0.42		1.2	0.53
	1.3	0.55		1.3	0.68		1.3	0.42		1.3	0.35		1.3	0.41		1.3	0.52
	1.4	0.54		1.4	0.65		1.4	0.41		1.4	0.35		1.4	0.40		1.4	0.51
	1.5	0.53		1.5	0.63		1.5	0.41		1.5	0.35		1.5	0.39		1.5	0.51
	1.6	0.52		1.6	0.61		1.6	0.41		1.6	0.35		1.6	0.39		1.6	0.50
	1.7	0.52		1.7	0.59		1.7	0.41		1.7	0.35		1.7	0.38		1.7	0.50
	1.8	0.51		1.8	0.58		1.8	0.41		1.8	0.35		1.8	0.38		1.8	0.49
	1.9	0.50		1.9	0.56		1.9	0.41		1.9	0.35		1.9	0.38		1.9	0.49
	2.0	0.50		2.0	0.55		2.0	0.41		2.0	0.35		2.0	0.37		2.0	0.48
	2.1	0.40		2.1	0.46		2.1	0.33		2.1	0.28		2.1	0.30		2.1	0.39
	2.2	0.39		2.2	0.44		2.2	0.33		2.2	0.28		2.2	0.30		2.2	0.39
	2.3	0.39		2.3	0.43		2.3	0.33		2.3	0.28		2.3	0.29		2.3	0.38
	2.4	0.38		2.4	0.42		2.4	0.33		2.4	0.28		2.4	0.29		2.4	0.38
	2.5	0.36		2.5	0.41		2.5	0.33		2.5	0.28		2.5	0.28		2.5	0.36
	2.6	0.36		2.6	0.40		2.6	0.33		2.6	0.28		2.6	0.28		2.6	0.36
	2.7	0.34		2.7	0.39		2.7	0.33		2.7	0.28		2.7	0.27		2.7	0.34

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	135 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2.8	0.34		2.8	0.37		2.8	0.32		2.8	0.28		2.8	0.27		2.8	0.34
	2.9	0.29		2.9	0.30		2.9	0.28		2.9	0.25		2.9	0.24		2.9	0.29
	3.0	0.19		3.0	0.21		3.0	0.21		3.0	0.19		3.0	0.15		3.0	0.20
	3.1	0.14		3.1	0.18		3.1	0.14		3.1	0.13		3.1	0.11		3.1	0.15
	3.2	0.14		3.2	0.14		3.2	0.14		3.2	0.13		3.2	0.11		3.2	0.15
	3.3	0.14		3.3	0.14		3.3	0.15		3.3	0.14		3.3	0.11		3.3	0.15
	3.4	0.10		3.4	0.11		3.4	0.13		3.4	0.12		3.4	0.09		3.4	0.12
	3.5	0.11		3.5	0.11		3.5	0.13		3.5	0.12		3.5	0.10		3.5	0.12
	3.6	0.10		3.6	0.12		3.6	0.14		3.6	0.12		3.6	0.10		3.6	0.12
	3.7	0.11		3.7	0.12		3.7	0.13		3.7	0.12		3.7	0.10		3.7	0.13
	3.8	0.10		3.8	0.12		3.8	0.12		3.8	0.12		3.8	0.10		3.8	0.12
	3.9	0.09		3.9	0.11		3.9	0.10		3.9	0.11		3.9	0.09		3.9	0.11
49	1.0	0.44	50	1.0	0.64	51	1.0	1.01	52	1.0	0.66	53	1.0	0.42	54	1.0	0.63
	1.1	0.39		1.1	0.55		1.1	0.78		1.1	0.57		1.1	0.37		1.1	0.50
	1.2	0.38		1.2	0.53		1.2	0.73		1.2	0.55		1.2	0.37		1.2	0.47
	1.3	0.37		1.3	0.51		1.3	0.69		1.3	0.53		1.3	0.36		1.3	0.44
	1.4	0.37		1.4	0.51		1.4	0.67		1.4	0.53		1.4	0.37		1.4	0.43
	1.5	0.38		1.5	0.50		1.5	0.65		1.5	0.52		1.5	0.37		1.5	0.41
	1.6	0.38		1.6	0.50		1.6	0.63		1.6	0.51		1.6	0.37		1.6	0.40
	1.7	0.38		1.7	0.49		1.7	0.61		1.7	0.51		1.7	0.37		1.7	0.39
	1.8	0.38		1.8	0.49		1.8	0.59		1.8	0.51		1.8	0.38		1.8	0.38
	1.9	0.38		1.9	0.49		1.9	0.57		1.9	0.50		1.9	0.38		1.9	0.37
	2.0	0.39		2.0	0.48		2.0	0.56		2.0	0.50		2.0	0.38		2.0	0.36
	2.1	0.32		2.1	0.39		2.1	0.47		2.1	0.40		2.1	0.31		2.1	0.32
	2.2	0.32		2.2	0.39		2.2	0.45		2.2	0.40		2.2	0.32		2.2	0.29
	2.3	0.32		2.3	0.38		2.3	0.44		2.3	0.39		2.3	0.32		2.3	0.27
	2.4	0.32		2.4	0.38		2.4	0.43		2.4	0.39		2.4	0.32		2.4	0.27
	2.5	0.32		2.5	0.36		2.5	0.42		2.5	0.37		2.5	0.32		2.5	0.26
	2.6	0.32		2.6	0.36		2.6	0.41		2.6	0.37		2.6	0.32		2.6	0.25
	2.7	0.32		2.7	0.34		2.7	0.40		2.7	0.35		2.7	0.32		2.7	0.25
	2.8	0.32		2.8	0.34		2.8	0.38		2.8	0.35		2.8	0.32		2.8	0.24
	2.9	0.28		2.9	0.29		2.9	0.30		2.9	0.30		2.9	0.29		2.9	0.21
	3.0	0.22		3.0	0.20		3.0	0.21		3.0	0.20		3.0	0.22		3.0	0.15
	3.1	0.15		3.1	0.15		3.1	0.18		3.1	0.15		3.1	0.16		3.1	0.12
	3.2	0.16		3.2	0.15		3.2	0.14		3.2	0.15		3.2	0.16		3.2	0.11
	3.3	0.16		3.3	0.15		3.3	0.14		3.3	0.15		3.3	0.17		3.3	0.10
	3.4	0.15		3.4	0.12		3.4	0.11		3.4	0.12		3.4	0.15		3.4	0.08
	3.5	0.15		3.5	0.13		3.5	0.11		3.5	0.12		3.5	0.16		3.5	0.09
	3.6	0.15		3.6	0.13		3.6	0.12		3.6	0.13		3.6	0.16		3.6	0.08
	3.7	0.15		3.7	0.13		3.7	0.12		3.7	0.13		3.7	0.16		3.7	0.08
	3.8	0.14		3.8	0.13		3.8	0.12		3.8	0.12		3.8	0.15		3.8	0.08
	3.9	0.12		3.9	0.12		3.9	0.11		3.9	0.12		3.9	0.13		3.9	0.08
55	1.0	0.46	56	1.0	0.53	57	0.7	0.46	58	0.9	0.47	59	1.0	0.42	60	0.8	0.48
	1.1	0.39		1.1	0.41		0.8	0.46		1.0	0.34		1.1	0.36		0.9	0.48
	1.2	0.37		1.2	0.38		0.9	0.34		1.1	0.31		1.2	0.34		1.0	0.35
	1.3	0.36		1.3	0.37		1.0	0.31		1.2	0.30		1.3	0.33		1.1	0.32
	1.4	0.35		1.4	0.35		1.1	0.29		1.3	0.28		1.4	0.33		1.2	0.30
	1.5	0.34		1.5	0.34		1.2	0.27		1.4	0.27		1.5	0.32		1.3	0.29
	1.6	0.34		1.6	0.33		1.3	0.26		1.5	0.27		1.6	0.32		1.4	0.28
	1.7	0.33		1.7	0.32		1.4	0.25		1.6	0.26		1.7	0.31		1.5	0.27
	1.8	0.33		1.8	0.31		1.5	0.24		1.7	0.25		1.8	0.31		1.6	0.26
	1.9	0.32		1.9	0.30		1.6	0.23		1.8	0.25		1.9	0.31		1.7	0.26
	2.0	0.32		2.0	0.30		1.7	0.23		1.9	0.24		2.0	0.31		1.8	0.25
	2.1	0.26		2.1	0.26		1.8	0.22		2.0	0.24		2.1	0.25		1.9	0.25
	2.2	0.25		2.2	0.25		1.9	0.22		2.1	0.20		2.2	0.25		2.0	0.25
	2.3	0.24		2.3	0.22		2.0	0.21		2.2	0.20		2.3	0.24		2.1	0.21
	2.4	0.24		2.4	0.21		2.1	0.19		2.3	0.20		2.4	0.24		2.2	0.21
	2.5	0.23		2.5	0.21		2.2	0.19		2.4	0.19		2.5	0.24		2.3	0.21
	2.6	0.22		2.6	0.20		2.3	0.18		2.5	0.19		2.6	0.23		2.4	0.20
	2.7	0.22		2.7	0.20		2.4	0.18		2.6	0.18		2.7	0.23		2.5	0.20
	2.8	0.22		2.8	0.20		2.5	0.18		2.7	0.18		2.8	0.23		2.6	0.19
	2.9	0.19		2.9	0.17		2.6	0.17		2.8	0.17		2.9	0.20		2.7	0.19
	3.0	0.12		3.0	0.12		2.7	0.15		2.9	0.15		3.0	0.15		2.8	0.18
	3.1	0.10		3.1	0.10		2.8	0.15		3.0	0.11		3.1	0.11		2.9	0.16
	3.2	0.10		3.2	0.09		2.9	0.13		3.1	0.09		3.2	0.11		3.0	0.13
	3.3	0.10		3.3	0.09		3.0	0.10		3.2	0.09		3.3	0.11		3.1	0.10
	3.4	0.08		3.4	0.07		3.1	0.08		3.3	0.08		3.4	0.10		3.2	0.10
	3.5	0.08		3.5	0.07		3.2	0.07		3.4	0.07		3.5	0.10		3.3	0.10
	3.6	0.09		3.6	0.07		3.3	0.07		3.5	0.07		3.6	0.10		3.4	0.08
	3.7	0.09		3.7	0.07		3.4	0.06		3.6	0.08		3.7	0.10		3.5	0.09
	3.8	0.09		3.8	0.08		3.5	0.06		3.7	0.07		3.8	0.11		3.6	0.09
	3.9	0.08		3.9	0.07		3.6	0.06		3.8	0.07		3.9	0.10		3.7	0.09
61	1.0	0.37	62	1.0	0.40	63	1.0	0.36	64	1.0	0.40	65	0.8	0.49	66	0.8	0.51
	1.1	0.33		1.1	0.34		1.1	0.32		1.1	0.34		0.9	0.49		0.9	0.50
	1.2	0.32		1.2	0.33		1.2	0.31		1.2	0.33		1.0	0.36		1.0	0.37
	1.3	0.31		1.3	0.32		1.3	0.31		1.3	0.32		1.1	0.33		1.1	0.34
	1.4	0.31		1.4	0.31		1.4	0.31		1.4	0.31		1.2	0.31		1.2	0.32
	1.5	0.32		1.5	0.31		1.5	0.31		1.5	0.31		1.3	0.29		1.3	0.30
	1.6	0.32		1.6	0.30		1.6	0.31		1.6	0.31		1.4	0.28		1.4	0.29

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	136 di 148

	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:FREQ 2																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1.7	0.32		1.7	0.30		1.7	0.32		1.7	0.30		1.5	0.27		1.5	0.28	
1.8	0.32		1.8	0.30		1.8	0.32		1.8	0.30		1.6	0.27		1.6	0.27	
1.9	0.32		1.9	0.30		1.9	0.32		1.9	0.30		1.7	0.26		1.7	0.27	
2.0	0.33		2.0	0.30		2.0	0.32		2.0	0.30		1.8	0.26		1.8	0.26	
2.1	0.27		2.1	0.25		2.1	0.27		2.1	0.25		1.9	0.25		1.9	0.26	
2.2	0.27		2.2	0.24		2.2	0.27		2.2	0.24		2.0	0.25		2.0	0.25	
2.3	0.27		2.3	0.24		2.3	0.27		2.3	0.24		2.1	0.22		2.1	0.22	
2.4	0.27		2.4	0.24		2.4	0.27		2.4	0.24		2.2	0.21		2.2	0.22	
2.5	0.28		2.5	0.23		2.5	0.28		2.5	0.24		2.3	0.21		2.3	0.21	
2.6	0.28		2.6	0.23		2.6	0.28		2.6	0.23		2.4	0.21		2.4	0.21	
2.7	0.28		2.7	0.23		2.7	0.28		2.7	0.23		2.5	0.20		2.5	0.20	
2.8	0.28		2.8	0.23		2.8	0.28		2.8	0.23		2.6	0.19		2.6	0.20	
2.9	0.25		2.9	0.21		2.9	0.25		2.9	0.21		2.7	0.19		2.7	0.20	
3.0	0.19		3.0	0.15		3.0	0.20		3.0	0.16		2.8	0.19		2.8	0.19	
3.1	0.14		3.1	0.12		3.1	0.15		3.1	0.13		2.9	0.17		2.9	0.17	
3.2	0.15		3.2	0.12		3.2	0.15		3.2	0.13		3.0	0.13		3.0	0.13	
3.3	0.15		3.3	0.13		3.3	0.15		3.3	0.13		3.1	0.10		3.1	0.11	
3.4	0.14		3.4	0.11		3.4	0.14		3.4	0.12		3.2	0.11		3.2	0.11	
3.5	0.14		3.5	0.11		3.5	0.15		3.5	0.12		3.3	0.10		3.3	0.11	
3.6	0.14		3.6	0.12		3.6	0.15		3.6	0.12		3.4	0.09		3.4	0.09	
3.7	0.14		3.7	0.12		3.7	0.15		3.7	0.12		3.5	0.09		3.5	0.10	
3.8	0.14		3.8	0.12		3.8	0.15		3.8	0.13		3.6	0.09		3.6	0.10	
3.9	0.13		3.9	0.11		3.9	0.14		3.9	0.12		3.7	0.10		3.7	0.10	
67	1.0	0.45	68	1.0	1.04	69	1.0	1.09	70	1.0	0.72	71	1.0	0.53	72	1.0	0.82
1.1	0.40		1.1	0.80		1.1	0.83		1.1	0.62		1.1	0.46		1.1	0.70	
1.2	0.39		1.2	0.75		1.2	0.78		1.2	0.60		1.2	0.45		1.2	0.67	
1.3	0.39		1.3	0.72		1.3	0.75		1.3	0.58		1.3	0.44		1.3	0.64	
1.4	0.39		1.4	0.69		1.4	0.71		1.4	0.57		1.4	0.44		1.4	0.63	
1.5	0.39		1.5	0.67		1.5	0.69		1.5	0.56		1.5	0.44		1.5	0.61	
1.6	0.39		1.6	0.65		1.6	0.67		1.6	0.55		1.6	0.44		1.6	0.60	
1.7	0.39		1.7	0.63		1.7	0.64		1.7	0.55		1.7	0.44		1.7	0.59	
1.8	0.40		1.8	0.61		1.8	0.62		1.8	0.54		1.8	0.44		1.8	0.58	
1.9	0.40		1.9	0.59		1.9	0.60		1.9	0.54		1.9	0.44		1.9	0.57	
2.0	0.40		2.0	0.58		2.0	0.59		2.0	0.53		2.0	0.44		2.0	0.56	
2.1	0.33		2.1	0.48		2.1	0.48		2.1	0.42		2.1	0.36		2.1	0.44	
2.2	0.33		2.2	0.46		2.2	0.46		2.2	0.42		2.2	0.35		2.2	0.43	
2.3	0.33		2.3	0.45		2.3	0.45		2.3	0.41		2.3	0.35		2.3	0.43	
2.4	0.33		2.4	0.44		2.4	0.43		2.4	0.41		2.4	0.35		2.4	0.42	
2.5	0.33		2.5	0.42		2.5	0.42		2.5	0.39		2.5	0.35		2.5	0.39	
2.6	0.33		2.6	0.41		2.6	0.41		2.6	0.38		2.6	0.35		2.6	0.39	
2.7	0.33		2.7	0.40		2.7	0.38		2.7	0.36		2.7	0.35		2.7	0.35	
2.8	0.33		2.8	0.38		2.8	0.36		2.8	0.36		2.8	0.35		2.8	0.33	
2.9	0.29		2.9	0.30		2.9	0.29		2.9	0.31		2.9	0.30		2.9	0.29	
3.0	0.23		3.0	0.21		3.0	0.19		3.0	0.20		3.0	0.22		3.0	0.17	
3.1	0.16		3.1	0.17		3.1	0.15		3.1	0.14		3.1	0.15		3.1	0.13	
3.2	0.16		3.2	0.13		3.2	0.12		3.2	0.14		3.2	0.15		3.2	0.12	
3.3	0.16		3.3	0.13		3.3	0.12		3.3	0.14		3.3	0.15		3.3	0.12	
3.4	0.15		3.4	0.10		3.4	0.07		3.4	0.11		3.4	0.14		3.4	0.08	
3.5	0.15		3.5	0.10		3.5	0.08		3.5	0.11		3.5	0.14		3.5	0.09	
3.6	0.16		3.6	0.10		3.6	0.08		3.6	0.11		3.6	0.14		3.6	0.08	
3.7	0.15		3.7	0.11		3.7	0.08		3.7	0.12		3.7	0.14		3.7	0.08	
3.8	0.15		3.8	0.11		3.8	0.08		3.8	0.11		3.8	0.13		3.8	0.08	
3.9	0.13		3.9	0.09		3.9	0.08		3.9	0.09		3.9	0.10		3.9	0.08	
73	1.0	0.66	74	0.9	1.11	75	1.0	0.97	76	1.0	0.45	77	1.0	0.38	78	1.0	0.72
1.1	0.57		1.1	0.89		1.1	0.74		1.1	0.40		1.1	0.34		1.1	0.59	
1.2	0.55		1.2	0.81		1.2	0.70		1.2	0.38		1.2	0.33		1.2	0.55	
1.3	0.53		1.2	0.76		1.3	0.67		1.3	0.38		1.3	0.33		1.3	0.53	
1.4	0.52		1.3	0.72		1.4	0.65		1.4	0.38		1.4	0.33		1.4	0.51	
1.5	0.51		1.4	0.69		1.5	0.63		1.5	0.38		1.5	0.33		1.5	0.49	
1.6	0.51		1.5	0.66		1.6	0.61		1.6	0.38		1.6	0.33		1.6	0.48	
1.7	0.50		1.6	0.63		1.7	0.59		1.7	0.38		1.7	0.33		1.7	0.46	
1.8	0.50		1.7	0.61		1.8	0.58		1.8	0.38		1.8	0.34		1.8	0.45	
1.9	0.49		1.8	0.58		1.9	0.56		1.9	0.38		1.9	0.34		1.9	0.44	
2.0	0.49		1.9	0.56		2.0	0.55		2.0	0.38		2.0	0.34		2.0	0.43	
2.1	0.39		2.0	0.54		2.1	0.47		2.1	0.31		2.1	0.28		2.1	0.36	
2.2	0.38		2.1	0.46		2.2	0.46		2.2	0.31		2.2	0.28		2.2	0.35	
2.3	0.38		2.2	0.44		2.3	0.44		2.3	0.31		2.3	0.28		2.3	0.32	
2.4	0.37		2.3	0.42		2.4	0.43		2.4	0.31		2.4	0.29		2.4	0.31	
2.5	0.37		2.4	0.41		2.5	0.40		2.5	0.31		2.5	0.29		2.5	0.30	
2.6	0.35		2.5	0.39		2.6	0.39		2.6	0.31		2.6	0.29		2.6	0.30	
2.7	0.35		2.6	0.38		2.7	0.37		2.7	0.31		2.7	0.29		2.7	0.29	
2.8	0.34		2.7	0.36		2.8	0.35		2.8	0.30		2.8	0.29		2.8	0.28	
2.9	0.30		2.8	0.34		2.9	0.27		2.9	0.27		2.9	0.26		2.9	0.25	
3.0	0.19		2.9	0.27		3.0	0.14		3.0	0.20		3.0	0.20		3.0	0.17	
3.1	0.14		3.0	0.16		3.1	0.11		3.1	0.14		3.1	0.15		3.1	0.12	
3.2	0.14		3.1	0.14		3.2	0.11		3.2	0.14		3.2	0.15		3.2	0.12	
3.3	0.13		3.2	0.11		3.3	0.11		3.3	0.14		3.3	0.15		3.3	0.12	
3.4	0.10		3.3	0.11		3.4	0.07		3.4	0.13		3.4	0.14		3.4	0.09	
3.5	0.11		3.4	0.07		3.5	0.08		3.5	0.13		3.5	0.14		3.5	0.09	
3.6	0.11		3.5	0.07		3.6	0.08		3.6	0.13		3.6	0.15		3.6	0.08	

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	137 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3.7	0.10		3.6	0.08		3.7	0.08		3.7	0.13		3.7	0.15		3.7	0.09
	3.8	0.09		3.7	0.08		3.8	0.07		3.8	0.13		3.8	0.15		3.8	0.09
	3.9	0.08		3.8	0.08		3.9	0.07		3.9	0.11		3.9	0.13		3.9	0.08
79	1.0	0.83	80	1.0	0.57	81	1.0	0.42	82	0.8	0.52	83	1.0	0.47	84	0.8	0.54
	1.1	0.67		1.1	0.49		1.1	0.36		0.9	0.52		1.1	0.40		0.9	0.54
	1.2	0.63		1.2	0.47		1.2	0.34		1.0	0.38		1.2	0.38		1.0	0.40
	1.3	0.60		1.3	0.46		1.3	0.33		1.1	0.35		1.3	0.37		1.1	0.37
	1.4	0.58		1.4	0.45		1.4	0.33		1.2	0.33		1.4	0.36		1.2	0.34
	1.5	0.56		1.5	0.45		1.5	0.32		1.3	0.31		1.5	0.36		1.3	0.33
	1.6	0.55		1.6	0.44		1.6	0.32		1.4	0.30		1.6	0.35		1.4	0.32
	1.7	0.53		1.7	0.44		1.7	0.32		1.5	0.29		1.7	0.35		1.5	0.31
	1.8	0.52		1.8	0.43		1.8	0.32		1.6	0.28		1.8	0.34		1.6	0.30
	1.9	0.51		1.9	0.43		1.9	0.31		1.7	0.28		1.9	0.34		1.7	0.29
	2.0	0.49		2.0	0.42		2.0	0.31		1.8	0.27		2.0	0.34		1.8	0.29
	2.1	0.43		2.1	0.34		2.1	0.26		1.9	0.27		2.1	0.28		1.9	0.28
	2.2	0.42		2.2	0.33		2.2	0.25		2.0	0.26		2.2	0.27		2.0	0.27
	2.3	0.40		2.3	0.33		2.3	0.25		2.1	0.23		2.3	0.26		2.1	0.24
	2.4	0.39		2.4	0.32		2.4	0.25		2.2	0.22		2.4	0.26		2.2	0.23
	2.5	0.36		2.5	0.32		2.5	0.25		2.3	0.22		2.5	0.26		2.3	0.23
	2.6	0.34		2.6	0.31		2.6	0.24		2.4	0.22		2.6	0.25		2.4	0.23
	2.7	0.33		2.7	0.30		2.7	0.24		2.5	0.21		2.7	0.25		2.5	0.21
	2.8	0.32		2.8	0.30		2.8	0.24		2.6	0.20		2.8	0.25		2.6	0.21
	2.9	0.27		2.9	0.27		2.9	0.21		2.7	0.20		2.9	0.22		2.7	0.21
	3.0	0.19		3.0	0.17		3.0	0.16		2.8	0.20		3.0	0.16		2.8	0.20
	3.1	0.13		3.1	0.12		3.1	0.12		2.9	0.18		3.1	0.12		2.9	0.18
	3.2	0.12		3.2	0.12		3.2	0.13		3.0	0.14		3.2	0.12		3.0	0.14
	3.3	0.12		3.3	0.12		3.3	0.13		3.1	0.11		3.3	0.12		3.1	0.10
	3.4	0.09		3.4	0.10		3.4	0.12		3.2	0.11		3.4	0.11		3.2	0.11
	3.5	0.09		3.5	0.10		3.5	0.12		3.3	0.11		3.5	0.11		3.3	0.10
	3.6	0.09		3.6	0.10		3.6	0.12		3.4	0.09		3.6	0.11		3.4	0.09
	3.7	0.09		3.7	0.10		3.7	0.12		3.5	0.09		3.7	0.11		3.5	0.09
	3.8	0.09		3.8	0.10		3.8	0.12		3.6	0.10		3.8	0.11		3.6	0.09
	3.9	0.07		3.9	0.10		3.9	0.12		3.7	0.10		3.9	0.10		3.7	0.09
85	1.0	0.54	86	0.9	0.56	87	1.0	0.63	88	0.8	0.57	89	0.5	1.35	90	0.5	1.21
	1.1	0.46		1.0	0.42		1.1	0.51		0.9	0.43		0.6	0.87		0.6	0.77
	1.2	0.43		1.1	0.39		1.2	0.47		1.0	0.38		0.7	0.73		0.7	0.65
	1.3	0.42		1.2	0.36		1.3	0.45		1.1	0.36		0.8	0.64		0.8	0.59
	1.4	0.41		1.3	0.34		1.4	0.43		1.2	0.34		0.9	0.57		0.9	0.55
	1.5	0.40		1.4	0.33		1.5	0.41		1.3	0.32		1.0	0.53		1.0	0.52
	1.6	0.39		1.5	0.32		1.6	0.40		1.4	0.31		1.1	0.49		1.1	0.50
	1.7	0.38		1.6	0.31		1.7	0.39		1.5	0.30		1.2	0.47		1.2	0.48
	1.8	0.38		1.7	0.30		1.8	0.38		1.6	0.29		1.3	0.45		1.3	0.47
	1.9	0.37		1.8	0.29		1.9	0.37		1.7	0.28		1.4	0.43		1.4	0.45
	2.0	0.37		1.9	0.29		2.0	0.36		1.8	0.28		1.5	0.41		1.5	0.44
	2.1	0.30		2.0	0.28		2.1	0.30		1.9	0.27		1.6	0.40		1.6	0.43
	2.2	0.29		2.1	0.24		2.2	0.29		2.0	0.26		1.7	0.38		1.7	0.42
	2.3	0.28		2.2	0.23		2.3	0.27		2.1	0.24		1.8	0.37		1.8	0.41
	2.4	0.27		2.3	0.23		2.4	0.26		2.2	0.23		1.9	0.36		1.9	0.40
	2.5	0.27		2.4	0.23		2.5	0.25		2.3	0.23		2.0	0.35		2.0	0.39
	2.6	0.25		2.5	0.21		2.6	0.24		2.4	0.22		2.1	0.30		2.1	0.35
	2.7	0.25		2.6	0.21		2.7	0.23		2.5	0.21		2.2	0.29		2.2	0.32
	2.8	0.24		2.7	0.20		2.8	0.23		2.6	0.19		2.3	0.28		2.3	0.31
	2.9	0.22		2.8	0.20		2.9	0.20		2.7	0.18		2.4	0.26		2.4	0.30
	3.0	0.14		2.9	0.17		3.0	0.14		2.8	0.17		2.5	0.26		2.5	0.29
	3.1	0.11		3.0	0.12		3.1	0.10		2.9	0.15		2.6	0.24		2.6	0.27
	3.2	0.11		3.1	0.09		3.2	0.10		3.0	0.12		2.7	0.23		2.7	0.26
	3.3	0.11		3.2	0.10		3.3	0.11		3.1	0.09		2.8	0.23		2.8	0.26
	3.4	0.09		3.3	0.09		3.4	0.07		3.2	0.08		2.9	0.19		2.9	0.20
	3.5	0.09		3.4	0.07		3.5	0.07		3.3	0.08		3.0	0.16		3.0	0.17
	3.6	0.09		3.5	0.08		3.6	0.08		3.4	0.06		3.1	0.11		3.1	0.12
	3.7	0.09		3.6	0.08		3.7	0.08		3.5	0.07		3.2	0.10		3.2	0.10
	3.8	0.09		3.7	0.08		3.8	0.08		3.6	0.07		3.3	0.10		3.3	0.10
	3.9	0.09		3.8	0.08		3.9	0.08		3.7	0.07		3.4	0.07		3.4	0.08
91	0.5	1.03	92	0.6	0.83	93	0.5	0.38	94	0.5	0.38	95	0.6	1.04	96	0.5	1.18
	0.6	0.70		0.7	0.47		0.6	0.24		0.6	0.25		0.7	0.60		0.6	0.78
	0.7	0.60		0.8	0.41		0.7	0.22		0.7	0.22		0.8	0.51		0.7	0.67
	0.8	0.53		0.9	0.37		0.8	0.20		0.8	0.21		0.9	0.45		0.8	0.58
	0.9	0.47		1.0	0.34		0.9	0.19		0.9	0.20		1.0	0.41		0.9	0.52
	1.0	0.43		1.1	0.32		1.0	0.18		1.0	0.20		1.1	0.39		1.0	0.48
	1.1	0.40		1.2	0.31		1.1	0.18		1.1	0.19		1.2	0.37		1.1	0.44
	1.2	0.38		1.3	0.30		1.2	0.17		1.2	0.19		1.3	0.35		1.2	0.42
	1.3	0.36		1.4	0.29		1.3	0.17		1.3	0.19		1.4	0.34		1.3	0.40
	1.4	0.35		1.5	0.28		1.4	0.17		1.4	0.18		1.5	0.33		1.4	0.39
	1.5	0.34		1.6	0.28		1.5	0.16		1.5	0.18		1.6	0.33		1.5	0.38
	1.6	0.33		1.7	0.27		1.6	0.16		1.6	0.18		1.7	0.32		1.6	0.37
	1.7	0.32		1.8	0.27		1.7	0.16		1.7	0.18		1.8	0.32		1.7	0.37
	1.8	0.32		1.9	0.27		1.8	0.15		1.8	0.18		1.9	0.31		1.8	0.36
	1.9	0.31		2.0	0.26		1.9	0.15		1.9	0.17		2.0	0.27		1.9	0.35
	2.0	0.30		2.1	0.25		2.0	0.15		2.0	0.17		2.1	0.25		2.0	0.35

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	138 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
2.1	0.28		2.2	0.24		2.1	0.15		2.1	0.17		2.2	0.25		2.1	0.28	
2.2	0.27		2.3	0.23		2.2	0.15		2.2	0.17		2.3	0.25		2.2	0.27	
2.3	0.22		2.4	0.22		2.3	0.14		2.3	0.17		2.4	0.23		2.3	0.27	
2.4	0.22		2.5	0.20		2.4	0.12		2.4	0.15		2.5	0.22		2.4	0.24	
2.5	0.22		2.6	0.20		2.5	0.12		2.5	0.15		2.6	0.22		2.5	0.24	
2.6	0.21		2.7	0.19		2.6	0.12		2.6	0.15		2.7	0.21		2.6	0.24	
2.7	0.21		2.8	0.17		2.7	0.10		2.7	0.11		2.8	0.16		2.7	0.23	
2.8	0.19		2.9	0.12		2.8	0.10		2.8	0.11		2.9	0.16		2.8	0.18	
2.9	0.15		3.0	0.11		2.9	0.09		2.9	0.09		3.0	0.13		2.9	0.18	
3.0	0.13		3.1	0.11		3.0	0.09		3.0	0.09		3.1	0.12		3.0	0.14	
3.1	0.12		3.2	0.10		3.1	0.08		3.1	0.09		3.2	0.11		3.1	0.14	
3.2	0.11		3.3	0.10		3.2	0.08		3.2	0.09		3.3	0.11		3.2	0.12	
3.3	0.10		3.4	0.08		3.3	0.07		3.3	0.08		3.4	0.08		3.3	0.12	
3.4	0.08		3.5	0.08		3.4	0.06		3.4	0.07		3.5	0.08		3.4	0.08	
97	0.6	0.91	98	0.5	0.84	99	0.5	1.24	100	0.5	1.25	101	0.6	0.55	102	0.5	0.39
0.7	0.43		0.6	0.47		0.6	0.81		0.6	0.82		0.7	0.28		0.6	0.20	
0.8	0.39		0.7	0.42		0.7	0.69		0.7	0.69		0.8	0.26		0.7	0.17	
0.9	0.37		0.8	0.39		0.8	0.61		0.8	0.62		0.9	0.25		0.8	0.17	
1.0	0.37		0.9	0.38		0.9	0.57		0.9	0.57		1.0	0.24		0.9	0.17	
1.1	0.36		1.0	0.38		1.0	0.53		1.0	0.54		1.1	0.24		1.0	0.17	
1.2	0.36		1.1	0.37		1.1	0.51		1.1	0.51		1.2	0.24		1.1	0.17	
1.3	0.35		1.2	0.37		1.2	0.49		1.2	0.49		1.3	0.23		1.2	0.17	
1.4	0.35		1.3	0.36		1.3	0.47		1.3	0.48		1.4	0.23		1.3	0.17	
1.5	0.34		1.4	0.36		1.4	0.46		1.4	0.47		1.5	0.23		1.4	0.17	
1.6	0.33		1.5	0.35		1.5	0.45		1.5	0.45		1.6	0.23		1.5	0.17	
1.7	0.33		1.6	0.35		1.6	0.44		1.6	0.44		1.7	0.22		1.6	0.17	
1.8	0.32		1.7	0.34		1.7	0.43		1.7	0.43		1.8	0.22		1.7	0.16	
1.9	0.31		1.8	0.33		1.8	0.42		1.8	0.43		1.9	0.22		1.8	0.16	
2.0	0.30		1.9	0.33		1.9	0.41		1.9	0.42		2.0	0.21		1.9	0.16	
2.1	0.29		2.0	0.29		2.0	0.40		2.0	0.41		2.1	0.21		2.0	0.16	
2.2	0.26		2.1	0.28		2.1	0.37		2.1	0.37		2.2	0.21		2.1	0.16	
2.3	0.26		2.2	0.26		2.2	0.33		2.2	0.33		2.3	0.21		2.2	0.16	
2.4	0.25		2.3	0.25		2.3	0.32		2.3	0.33		2.4	0.19		2.3	0.15	
2.5	0.22		2.4	0.24		2.4	0.30		2.4	0.30		2.5	0.19		2.4	0.15	
2.6	0.21		2.5	0.24		2.5	0.29		2.5	0.30		2.6	0.17		2.5	0.15	
2.7	0.19		2.6	0.23		2.6	0.27		2.6	0.28		2.7	0.16		2.6	0.12	
2.8	0.19		2.7	0.21		2.7	0.27		2.7	0.27		2.8	0.15		2.7	0.11	
2.9	0.14		2.8	0.21		2.8	0.26		2.8	0.27		2.9	0.11		2.8	0.10	
3.0	0.12		2.9	0.16		2.9	0.22		2.9	0.23		3.0	0.10		2.9	0.09	
3.1	0.12		3.0	0.14		3.0	0.19		3.0	0.20		3.1	0.08		3.0	0.08	
3.2	0.09		3.1	0.11		3.1	0.14		3.1	0.16		3.2	0.08		3.1	0.08	
3.3	0.07		3.2	0.10		3.2	0.12		3.2	0.13		3.3	0.07		3.2	0.07	
3.4	0.06		3.3	0.07		3.3	0.12		3.3	0.13		3.4	0.07		3.3	0.06	
3.5	0.07		3.4	0.06		3.4	0.09		3.4	0.10		3.5	0.07		3.4	0.06	
103	0.5	0.41	104	0.5	0.43	105	0.5	0.44	106	0.5	1.26	107	0.5	1.25	108	0.5	1.25
0.6	0.27		0.6	0.29		0.6	0.29		0.6	0.82		0.6	0.82		0.6	0.81	
0.7	0.24		0.7	0.25		0.7	0.26		0.7	0.69		0.7	0.69		0.7	0.69	
0.8	0.23		0.8	0.23		0.8	0.24		0.8	0.62		0.8	0.62		0.8	0.63	
0.9	0.22		0.9	0.22		0.9	0.23		0.9	0.58		0.9	0.57		0.9	0.58	
1.0	0.21		1.0	0.22		1.0	0.22		1.0	0.55		1.0	0.54		1.0	0.55	
1.1	0.20		1.1	0.21		1.1	0.22		1.1	0.52		1.1	0.52		1.1	0.53	
1.2	0.20		1.2	0.21		1.2	0.21		1.2	0.51		1.2	0.50		1.2	0.51	
1.3	0.20		1.3	0.20		1.3	0.21		1.3	0.49		1.3	0.48		1.3	0.50	
1.4	0.19		1.4	0.20		1.4	0.20		1.4	0.48		1.4	0.47		1.4	0.49	
1.5	0.19		1.5	0.20		1.5	0.20		1.5	0.47		1.5	0.46		1.5	0.47	
1.6	0.19		1.6	0.19		1.6	0.20		1.6	0.46		1.6	0.45		1.6	0.46	
1.7	0.19		1.7	0.19		1.7	0.20		1.7	0.45		1.7	0.44		1.7	0.45	
1.8	0.18		1.8	0.19		1.8	0.19		1.8	0.44		1.8	0.43		1.8	0.44	
1.9	0.18		1.9	0.19		1.9	0.19		1.9	0.43		1.9	0.42		1.9	0.43	
2.0	0.18		2.0	0.19		2.0	0.19		2.0	0.42		2.0	0.41		2.0	0.43	
2.1	0.18		2.1	0.18		2.1	0.19		2.1	0.38		2.1	0.37		2.1	0.38	
2.2	0.18		2.2	0.18		2.2	0.19		2.2	0.34		2.2	0.34		2.2	0.35	
2.3	0.18		2.3	0.18		2.3	0.19		2.3	0.31		2.3	0.33		2.3	0.32	
2.4	0.16		2.4	0.17		2.4	0.17		2.4	0.31		2.4	0.30		2.4	0.31	
2.5	0.16		2.5	0.16		2.5	0.17		2.5	0.30		2.5	0.30		2.5	0.30	
2.6	0.15		2.6	0.15		2.6	0.15		2.6	0.29		2.6	0.28		2.6	0.28	
2.7	0.12		2.7	0.13		2.7	0.14		2.7	0.28		2.7	0.28		2.7	0.28	
2.8	0.12		2.8	0.12		2.8	0.13		2.8	0.28		2.8	0.27		2.8	0.28	
2.9	0.10		2.9	0.11		2.9	0.11		2.9	0.21		2.9	0.21		2.9	0.20	
3.0	0.10		3.0	0.11		3.0	0.11		3.0	0.21		3.0	0.21		3.0	0.20	
3.1	0.10		3.1	0.10		3.1	0.11		3.1	0.18		3.1	0.16		3.1	0.18	
3.2	0.10		3.2	0.10		3.2	0.11		3.2	0.13		3.2	0.13		3.2	0.12	
3.3	0.09		3.3	0.09		3.3	0.10		3.3	0.13		3.3	0.13		3.3	0.12	
3.4	0.08		3.4	0.09		3.4	0.09		3.4	0.10		3.4	0.10		3.4	0.09	
109	0.6	1.31	110	0.5	1.25	111	0.6	1.07	112	0.5	1.02	113	0.5	0.45	114	0.5	0.46
0.7	0.73		0.6	0.81		0.7	0.52		0.6	0.60		0.6	0.30		0.6	0.30	
0.8	0.64		0.7	0.69		0.8	0.47		0.7	0.54		0.7	0.26		0.7	0.27	
0.9	0.58		0.8	0.63		0.9	0.46		0.8	0.51		0.8	0.25		0.8	0.25	
1.0	0.54		0.9	0.59		1.0	0.44		0.9	0.49		0.9	0.24		0.9	0.24	


DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	139 di 148

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1.1	0.51		1.0	0.56		1.1	0.43		1.0	0.48		1.0	0.23		1.0	0.24
	1.2	0.49		1.1	0.54		1.2	0.43		1.1	0.46		1.1	0.22		1.1	0.23
	1.3	0.47		1.2	0.52		1.3	0.42		1.2	0.45		1.2	0.22		1.2	0.23
	1.4	0.45		1.3	0.50		1.4	0.41		1.3	0.44		1.3	0.22		1.3	0.22
	1.5	0.43		1.4	0.49		1.5	0.40		1.4	0.43		1.4	0.21		1.4	0.22
	1.6	0.42		1.5	0.48		1.6	0.39		1.5	0.42		1.5	0.21		1.5	0.22
	1.7	0.41		1.6	0.46		1.7	0.38		1.6	0.41		1.6	0.21		1.6	0.21
	1.8	0.39		1.7	0.45		1.8	0.37		1.7	0.40		1.7	0.20		1.7	0.21
	1.9	0.38		1.8	0.44		1.9	0.36		1.8	0.39		1.8	0.20		1.8	0.21
	2.0	0.37		1.9	0.43		2.0	0.35		1.9	0.38		1.9	0.20		1.9	0.21
	2.1	0.33		2.0	0.42		2.1	0.33		2.0	0.37		2.0	0.20		2.0	0.20
	2.2	0.29		2.1	0.38		2.2	0.30		2.1	0.33		2.1	0.20		2.1	0.20
	2.3	0.28		2.2	0.31		2.3	0.27		2.2	0.32		2.2	0.19		2.2	0.20
	2.4	0.25		2.3	0.31		2.4	0.26		2.3	0.29		2.3	0.19		2.3	0.19
	2.5	0.25		2.4	0.30		2.5	0.25		2.4	0.27		2.4	0.18		2.4	0.18
	2.6	0.24		2.5	0.28		2.6	0.23		2.5	0.27		2.5	0.17		2.5	0.18
	2.7	0.24		2.6	0.28		2.7	0.23		2.6	0.26		2.6	0.16		2.6	0.16
	2.8	0.23		2.7	0.27		2.8	0.19		2.7	0.25		2.7	0.15		2.7	0.15
	2.9	0.16		2.8	0.27		2.9	0.18		2.8	0.21		2.8	0.13		2.8	0.13
	3.0	0.16		2.9	0.19		3.0	0.15		2.9	0.19		2.9	0.12		2.9	0.11
	3.1	0.15		3.0	0.19		3.1	0.15		3.0	0.16		3.0	0.11		3.0	0.11
	3.2	0.10		3.1	0.17		3.2	0.13		3.1	0.13		3.1	0.11		3.1	0.11
	3.3	0.10		3.2	0.10		3.3	0.07		3.2	0.12		3.2	0.11		3.2	0.11
	3.4	0.07		3.3	0.10		3.4	0.06		3.3	0.07		3.3	0.10		3.3	0.09
	3.5	0.07		3.4	0.07		3.5	0.07		3.4	0.07		3.4	0.09		3.4	0.09
115	0.5	0.46	116	0.5	0.68	117	0.5	0.45	118	0.5	0.53						
	0.6	0.30		0.6	0.38		0.6	0.30		0.6	0.27						
	0.7	0.27		0.7	0.34		0.7	0.26		0.7	0.24						
	0.8	0.26		0.8	0.32		0.8	0.24		0.8	0.22						
	0.9	0.25		0.9	0.31		0.9	0.23		0.9	0.22						
	1.0	0.24		1.0	0.30		1.0	0.23		1.0	0.22						
	1.1	0.23		1.1	0.30		1.1	0.22		1.1	0.22						
	1.2	0.23		1.2	0.29		1.2	0.21		1.2	0.22						
	1.3	0.23		1.3	0.29		1.3	0.21		1.3	0.22						
	1.4	0.22		1.4	0.28		1.4	0.20		1.4	0.21						
	1.5	0.22		1.5	0.28		1.5	0.20		1.5	0.21						
	1.6	0.21		1.6	0.27		1.6	0.20		1.6	0.21						
	1.7	0.21		1.7	0.27		1.7	0.19		1.7	0.21						
	1.8	0.21		1.8	0.27		1.8	0.19		1.8	0.20						
	1.9	0.21		1.9	0.26		1.9	0.19		1.9	0.20						
	2.0	0.20		2.0	0.26		2.0	0.18		2.0	0.20						
	2.1	0.20		2.1	0.25		2.1	0.17		2.1	0.19						
	2.2	0.19		2.2	0.22		2.2	0.17		2.2	0.19						
	2.3	0.19		2.3	0.22		2.3	0.17		2.3	0.18						
	2.4	0.18		2.4	0.21		2.4	0.14		2.4	0.16						
	2.5	0.15		2.5	0.20		2.5	0.12		2.5	0.16						
	2.6	0.15		2.6	0.20		2.6	0.12		2.6	0.14						
	2.7	0.14		2.7	0.17		2.7	0.12		2.7	0.13						
	2.8	0.12		2.8	0.17		2.8	0.11		2.8	0.11						
	2.9	0.11		2.9	0.14		2.9	0.10		2.9	0.11						
	3.0	0.11		3.0	0.12		3.0	0.10		3.0	0.10						
	3.1	0.11		3.1	0.09		3.1	0.10		3.1	0.09						
	3.2	0.09		3.2	0.09		3.2	0.09		3.2	0.08						
	3.3	0.08		3.3	0.08		3.3	0.08		3.3	0.07						
	3.4	0.07		3.4	0.07		3.4	0.07		3.4	0.07						


STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0.7	1.02	2	0.7	1.11	3	0.8	0.35	4	0.7	0.47	5	0.8	1.16	6	0.7	0.53
	0.8	0.61		0.8	0.74		0.9	0.22		0.8	0.47		0.9	0.79		0.8	0.35
	0.9	0.53		0.9	0.62		1.0	0.20		0.9	0.29		1.0	0.72		0.9	0.32
	1.0	0.48		1.0	0.55		1.1	0.18		1.0	0.26		1.1	0.67		1.0	0.29
	1.1	0.44		1.1	0.50		1.2	0.17		1.1	0.24		1.2	0.63		1.1	0.27
	1.2	0.42		1.2	0.46		1.3	0.16		1.2	0.22		1.3	0.59		1.2	0.25
	1.3	0.40		1.3	0.44		1.4	0.16		1.3	0.21		1.4	0.57		1.3	0.24
	1.4	0.38		1.4	0.42		1.5	0.15		1.4	0.20		1.5	0.54		1.4	0.23
	1.5	0.36		1.5	0.40		1.6	0.15		1.5	0.20		1.6	0.52		1.5	0.23
	1.6	0.35		1.6	0.38		1.7	0.15		1.6	0.19		1.7	0.50		1.6	0.22
	1.7	0.34		1.7	0.37		1.8	0.14		1.7	0.18		1.8	0.49		1.7	0.22
	1.8	0.33		1.8	0.36		1.9	0.14		1.8	0.18		1.9	0.47		1.8	0.21
	1.9	0.32		1.9	0.35		2.0	0.14		1.9	0.18		2.0	0.45		1.9	0.21
	2.0	0.31		2.0	0.34		2.1	0.14		2.0	0.17		2.1	0.41		2.0	0.20
	2.1	0.30		2.1	0.33		2.2	0.12		2.1	0.17		2.2	0.38		2.1	0.20
	2.2	0.27		2.2	0.32		2.3	0.12		2.2	0.17		2.3	0.37		2.2	0.17
	2.3	0.26		2.3	0.31		2.4	0.11		2.3	0.15		2.4	0.35		2.3	0.16
	2.4	0.25		2.4	0.30		2.5	0.10		2.4	0.14		2.5	0.33		2.4	0.15
	2.5	0.24		2.5	0.29		2.6	0.09		2.5	0.14		2.6	0.31		2.5	0.14
	2.6	0.22		2.6	0.25		2.7	0.09		2.6	0.11		2.7	0.29		2.6	0.13

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	140 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP


STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2.7	0.18		2.7	0.23		2.8	0.09		2.7	0.11		2.8	0.27		2.7	0.13
	2.8	0.18		2.8	0.20		2.9	0.09		2.8	0.11		2.9	0.21		2.8	0.12
	2.9	0.17		2.9	0.15		3.0	0.09		2.9	0.11		3.0	0.18		2.9	0.12
	3.0	0.14		3.0	0.13		3.1	0.09		3.0	0.10		3.1	0.17		3.0	0.11
	3.1	0.14		3.1	0.13		3.2	0.07		3.1	0.09		3.2	0.11		3.1	0.10
	3.2	0.11		3.2	0.11		3.3	0.06		3.2	0.08		3.3	0.11		3.2	0.09
	3.3	0.09		3.3	0.10		3.4	0.05		3.3	0.08		3.4	0.08		3.3	0.09
	3.4	0.07		3.4	0.07		3.5	0.05		3.4	0.06		3.5	0.08		3.4	0.07
	3.5	0.06		3.5	0.07		3.6	0.05		3.5	0.06		3.6	0.08		3.5	0.06
	3.6	0.07		3.6	0.07		3.7	0.05		3.6	0.06		3.7	0.08		3.6	0.06
7	0.8	1.18	8	0.7	0.61	9	0.5	0.31	10	0.5	1.01	11	0.5	1.17	12	0.6	0.47
	0.9	0.83		0.8	0.41		0.6	0.16		0.6	0.57		0.6	0.63		0.7	0.23
	1.0	0.74		0.9	0.36		0.7	0.14		0.7	0.45		0.7	0.50		0.8	0.20
	1.1	0.69		1.0	0.33		0.8	0.13		0.8	0.38		0.8	0.43		0.9	0.18
	1.2	0.65		1.1	0.31		0.9	0.12		0.9	0.33		0.9	0.38		1.0	0.16
	1.3	0.61		1.2	0.29		1.0	0.11		1.0	0.30		1.0	0.35		1.1	0.15
	1.4	0.59		1.3	0.27		1.1	0.10		1.1	0.28		1.1	0.32		1.2	0.14
	1.5	0.57		1.4	0.26		1.2	0.10		1.2	0.27		1.2	0.30		1.3	0.14
	1.6	0.55		1.5	0.26		1.3	0.10		1.3	0.26		1.3	0.29		1.4	0.13
	1.7	0.53		1.6	0.25		1.4	0.10		1.4	0.25		1.4	0.28		1.5	0.13
	1.8	0.51		1.7	0.24		1.5	0.10		1.5	0.24		1.5	0.27		1.6	0.13
	1.9	0.50		1.8	0.24		1.6	0.10		1.6	0.23		1.6	0.26		1.7	0.13
	2.0	0.48		1.9	0.23		1.7	0.10		1.7	0.23		1.7	0.25		1.8	0.12
	2.1	0.44		2.0	0.23		1.8	0.10		1.8	0.22		1.8	0.25		1.9	0.12
	2.2	0.43		2.1	0.23		1.9	0.10		1.9	0.22		1.9	0.24		2.0	0.12
	2.3	0.41		2.2	0.21		2.0	0.10		2.0	0.22		2.0	0.21		2.1	0.12
	2.4	0.40		2.3	0.19		2.1	0.10		2.1	0.19		2.1	0.21		2.2	0.12
	2.5	0.38		2.4	0.19		2.2	0.10		2.2	0.18		2.2	0.18		2.3	0.10
	2.6	0.36		2.5	0.17		2.3	0.09		2.3	0.16		2.3	0.15		2.4	0.10
	2.7	0.34		2.6	0.16		2.4	0.09		2.4	0.16		2.4	0.15		2.5	0.09
	2.8	0.32		2.7	0.16		2.5	0.09		2.5	0.16		2.5	0.15		2.6	0.09
	2.9	0.25		2.8	0.15		2.6	0.09		2.6	0.15		2.6	0.15		2.7	0.09
	3.0	0.20		2.9	0.15		2.7	0.07		2.7	0.14		2.7	0.14		2.8	0.08
	3.1	0.19		3.0	0.14		2.8	0.07		2.8	0.12		2.8	0.14		2.9	0.08
	3.2	0.14		3.1	0.11		2.9	0.06		2.9	0.11		2.9	0.13		3.0	0.07
	3.3	0.15		3.2	0.11		3.0	0.06		3.0	0.11		3.0	0.12		3.1	0.07
	3.4	0.11		3.3	0.11		3.1	0.06		3.1	0.08		3.1	0.12		3.2	0.07
	3.5	0.11		3.4	0.09		3.2	0.06		3.2	0.08		3.2	0.09		3.3	0.07
	3.6	0.11		3.5	0.09		3.3	0.06		3.3	0.09		3.3	0.09		3.4	0.06
	3.7	0.11		3.6	0.09		3.4	0.06		3.4	0.07		3.4	0.07		3.5	0.06
13	0.8	0.92	14	0.8	0.81	15	0.8	0.69	16	0.8	0.52	17	0.9	1.04	18	0.8	0.93
	0.9	0.66		0.9	0.81		0.9	0.51		0.9	0.38		1.0	0.77		0.9	0.93
	1.0	0.59		1.0	0.60		1.0	0.45		1.0	0.34		1.1	0.69		1.0	0.65
	1.1	0.54		1.1	0.54		1.1	0.42		1.1	0.32		1.2	0.63		1.1	0.59
	1.2	0.51		1.2	0.50		1.2	0.39		1.2	0.30		1.3	0.59		1.2	0.55
	1.3	0.49		1.3	0.47		1.3	0.37		1.3	0.28		1.4	0.56		1.3	0.52
	1.4	0.47		1.4	0.44		1.4	0.36		1.4	0.27		1.5	0.53		1.4	0.49
	1.5	0.45		1.5	0.43		1.5	0.34		1.5	0.26		1.6	0.51		1.5	0.48
	1.6	0.44		1.6	0.41		1.6	0.33		1.6	0.25		1.7	0.49		1.6	0.46
	1.7	0.42		1.7	0.40		1.7	0.32		1.7	0.25		1.8	0.47		1.7	0.45
	1.8	0.41		1.8	0.38		1.8	0.32		1.8	0.24		1.9	0.45		1.8	0.43
	1.9	0.40		1.9	0.37		1.9	0.31		1.9	0.23		2.0	0.44		1.9	0.42
	2.0	0.38		2.0	0.36		2.0	0.30		2.0	0.23		2.1	0.42		2.0	0.41
	2.1	0.35		2.1	0.35		2.1	0.29		2.1	0.22		2.2	0.41		2.1	0.40
	2.2	0.34		2.2	0.33		2.2	0.29		2.2	0.21		2.3	0.37		2.2	0.39
	2.3	0.33		2.3	0.32		2.3	0.26		2.3	0.19		2.4	0.35		2.3	0.36
	2.4	0.30		2.4	0.31		2.4	0.26		2.4	0.18		2.5	0.33		2.4	0.35
	2.5	0.29		2.5	0.29		2.5	0.24		2.5	0.17		2.6	0.27		2.5	0.35
	2.6	0.21		2.6	0.25		2.6	0.20		2.6	0.15		2.7	0.23		2.6	0.27
	2.7	0.20		2.7	0.21		2.7	0.18		2.7	0.13		2.8	0.22		2.7	0.25
	2.8	0.19		2.8	0.20		2.8	0.16		2.8	0.13		2.9	0.22		2.8	0.22
	2.9	0.18		2.9	0.20		2.9	0.14		2.9	0.12		3.0	0.15		2.9	0.18
	3.0	0.18		3.0	0.16		3.0	0.14		3.0	0.12		3.1	0.15		3.0	0.18
	3.1	0.12		3.1	0.15		3.1	0.13		3.1	0.11		3.2	0.14		3.1	0.14
	3.2	0.11		3.2	0.13		3.2	0.11		3.2	0.09		3.3	0.10		3.2	0.14
	3.3	0.09		3.3	0.11		3.3	0.10		3.3	0.08		3.4	0.07		3.3	0.13
	3.4	0.07		3.4	0.08		3.4	0.08		3.4	0.07		3.5	0.07		3.4	0.08
	3.5	0.08		3.5	0.07		3.5	0.08		3.5	0.07		3.6	0.07		3.5	0.08
	3.6	0.07		3.6	0.08		3.6	0.08		3.6	0.07		3.7	0.07		3.6	0.08
	3.7	0.07		3.7	0.07		3.7	0.07		3.7	0.06		3.8	0.07		3.7	0.07
19	0.7	0.80	20	0.9	0.64	21	0.6	0.55	22	0.7	0.55	23	0.7	0.57	24	0.7	0.59
	0.8	0.80		1.0	0.44		0.7	0.40		0.8	0.37		0.8	0.39		0.8	0.40
	0.9	0.62		1.1	0.40		0.8	0.34		0.9	0.33		0.9	0.34		0.9	0.35
	1.0	0.54		1.2	0.37		0.9	0.30		1.0	0.30		1.0	0.31		1.0	0.32
	1.1	0.49		1.3	0.35		1.0	0.27		1.1	0.28		1.1	0.29		1.1	0.30
	1.2	0.46		1.4	0.33		1.1	0.25		1.2	0.27		1.2	0.27		1.2	0.28
	1.3	0.44		1.5	0.32		1.2	0.24		1.3	0.25		1.3	0.26		1.3	0.27
	1.4	0.42		1.6	0.31		1.3	0.22		1.4	0.24		1.4	0.25		1.4	0.26
	1.5	0.40		1.7	0.30		1.4	0.22		1.5	0.24		1.5	0.24		1.5	0.25

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	141 di 148


 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1.6	0.39		1.8	0.29		1.5	0.21		1.6	0.23		1.6	0.23		1.6	0.24	
1.7	0.38		1.9	0.28		1.6	0.20		1.7	0.23		1.7	0.23		1.7	0.23	
1.8	0.37		2.0	0.28		1.7	0.20		1.8	0.22		1.8	0.23		1.8	0.23	
1.9	0.36		2.1	0.24		1.8	0.19		1.9	0.22		1.9	0.22		1.9	0.23	
2.0	0.35		2.2	0.23		1.9	0.19		2.0	0.21		2.0	0.22		2.0	0.22	
2.1	0.32		2.3	0.22		2.0	0.18		2.1	0.21		2.1	0.21		2.1	0.22	
2.2	0.31		2.4	0.22		2.1	0.17		2.2	0.19		2.2	0.20		2.2	0.20	
2.3	0.31		2.5	0.21		2.2	0.17		2.3	0.18		2.3	0.18		2.3	0.18	
2.4	0.30		2.6	0.16		2.3	0.15		2.4	0.17		2.4	0.18		2.4	0.18	
2.5	0.30		2.7	0.16		2.4	0.13		2.5	0.16		2.5	0.16		2.5	0.17	
2.6	0.20		2.8	0.15		2.5	0.12		2.6	0.14		2.6	0.15		2.6	0.15	
2.7	0.20		2.9	0.15		2.6	0.12		2.7	0.14		2.7	0.15		2.7	0.15	
2.8	0.19		3.0	0.14		2.7	0.12		2.8	0.14		2.8	0.15		2.8	0.15	
2.9	0.17		3.1	0.11		2.8	0.11		2.9	0.14		2.9	0.14		2.9	0.15	
3.0	0.16		3.2	0.10		2.9	0.11		3.0	0.13		3.0	0.13		3.0	0.14	
3.1	0.13		3.3	0.08		3.0	0.10		3.1	0.10		3.1	0.11		3.1	0.11	
3.2	0.12		3.4	0.07		3.1	0.10		3.2	0.10		3.2	0.11		3.2	0.11	
3.3	0.11		3.5	0.07		3.2	0.08		3.3	0.10		3.3	0.11		3.3	0.11	
3.4	0.08		3.6	0.07		3.3	0.08		3.4	0.08		3.4	0.08		3.4	0.09	
3.5	0.09		3.7	0.07		3.4	0.06		3.5	0.07		3.5	0.08		3.5	0.09	
3.6	0.08		3.8	0.07		3.5	0.06		3.6	0.07		3.6	0.08		3.6	0.09	
25	0.7	0.63	26	0.7	0.66	27	0.7	0.63	28	0.8	1.17	29	0.8	1.14	30	0.8	1.16
	0.8	0.42		0.8	0.43		0.8	0.40		0.9	0.79		0.9	0.80		0.9	0.81
	0.9	0.38		0.9	0.39		0.9	0.36		1.0	0.71		1.0	0.72		1.0	0.73
	1.0	0.34		1.0	0.35		1.0	0.33		1.1	0.65		1.1	0.66		1.1	0.67
	1.1	0.32		1.1	0.33		1.1	0.31		1.2	0.60		1.2	0.62		1.2	0.63
	1.2	0.30		1.2	0.31		1.2	0.29		1.3	0.57		1.3	0.59		1.3	0.60
	1.3	0.29		1.3	0.30		1.3	0.28		1.4	0.54		1.4	0.57		1.4	0.57
	1.4	0.27		1.4	0.28		1.4	0.27		1.5	0.51		1.5	0.55		1.5	0.55
	1.5	0.27		1.5	0.27		1.5	0.26		1.6	0.48		1.6	0.53		1.6	0.53
	1.6	0.26		1.6	0.27		1.6	0.25		1.7	0.46		1.7	0.51		1.7	0.52
	1.7	0.25		1.7	0.26		1.7	0.25		1.8	0.44		1.8	0.50		1.8	0.50
	1.8	0.25		1.8	0.25		1.8	0.24		1.9	0.43		1.9	0.48		1.9	0.49
	1.9	0.24		1.9	0.25		1.9	0.24		2.0	0.41		2.0	0.47		2.0	0.47
	2.0	0.24		2.0	0.24		2.0	0.23		2.1	0.38		2.1	0.42		2.1	0.43
	2.1	0.24		2.1	0.24		2.1	0.22		2.2	0.36		2.2	0.41		2.2	0.42
	2.2	0.21		2.2	0.21		2.2	0.19		2.3	0.35		2.3	0.40		2.3	0.41
	2.3	0.20		2.3	0.20		2.3	0.16		2.4	0.34		2.4	0.38		2.4	0.39
	2.4	0.19		2.4	0.19		2.4	0.16		2.5	0.29		2.5	0.35		2.5	0.37
	2.5	0.18		2.5	0.18		2.5	0.16		2.6	0.28		2.6	0.34		2.6	0.36
	2.6	0.16		2.6	0.16		2.6	0.14		2.7	0.24		2.7	0.31		2.7	0.33
	2.7	0.16		2.7	0.15		2.7	0.14		2.8	0.21		2.8	0.29		2.8	0.31
	2.8	0.16		2.8	0.15		2.8	0.14		2.9	0.18		2.9	0.23		2.9	0.24
	2.9	0.15		2.9	0.15		2.9	0.14		3.0	0.18		3.0	0.18		3.0	0.20
	3.0	0.14		3.0	0.13		3.0	0.12		3.1	0.18		3.1	0.18		3.1	0.19
	3.1	0.12		3.1	0.12		3.1	0.10		3.2	0.11		3.2	0.13		3.2	0.14
	3.2	0.11		3.2	0.11		3.2	0.09		3.3	0.11		3.3	0.13		3.3	0.14
	3.3	0.11		3.3	0.10		3.3	0.09		3.4	0.08		3.4	0.09		3.4	0.10
	3.4	0.09		3.4	0.07		3.4	0.07		3.5	0.08		3.5	0.09		3.5	0.11
	3.5	0.08		3.5	0.08		3.5	0.07		3.6	0.07		3.6	0.09		3.6	0.11
	3.6	0.08		3.6	0.07		3.6	0.06		3.7	0.07		3.7	0.09		3.7	0.11
31	0.8	1.17	32	0.8	1.20	33	0.8	1.21	34	0.8	1.22	35	0.9	0.73	36	0.9	0.84
	0.9	0.82		0.9	0.84		0.9	0.85		0.9	0.86		1.0	0.61		1.0	0.70
	1.0	0.73		1.0	0.76		1.0	0.77		1.0	0.77		1.1	0.57		1.1	0.65
	1.1	0.68		1.1	0.70		1.1	0.71		1.1	0.70		1.2	0.54		1.2	0.61
	1.2	0.64		1.2	0.66		1.2	0.67		1.2	0.66		1.3	0.51		1.3	0.59
	1.3	0.61		1.3	0.63		1.3	0.64		1.3	0.62		1.4	0.50		1.4	0.57
	1.4	0.58		1.4	0.60		1.4	0.61		1.4	0.59		1.5	0.48		1.5	0.55
	1.5	0.56		1.5	0.58		1.5	0.58		1.5	0.56		1.6	0.47		1.6	0.53
	1.6	0.54		1.6	0.56		1.6	0.56		1.6	0.54		1.7	0.46		1.7	0.52
	1.7	0.52		1.7	0.54		1.7	0.54		1.7	0.52		1.8	0.45		1.8	0.50
	1.8	0.50		1.8	0.52		1.8	0.53		1.8	0.50		1.9	0.44		1.9	0.49
	1.9	0.49		1.9	0.51		1.9	0.51		1.9	0.48		2.0	0.42		2.0	0.48
	2.0	0.48		2.0	0.49		2.0	0.50		2.0	0.46		2.1	0.37		2.1	0.41
	2.1	0.43		2.1	0.45		2.1	0.44		2.1	0.44		2.2	0.36		2.2	0.40
	2.2	0.42		2.2	0.43		2.2	0.43		2.2	0.42		2.3	0.35		2.3	0.38
	2.3	0.40		2.3	0.42		2.3	0.41		2.3	0.38		2.4	0.33		2.4	0.37
	2.4	0.40		2.4	0.41		2.4	0.40		2.4	0.37		2.5	0.32		2.5	0.35
	2.5	0.37		2.5	0.38		2.5	0.37		2.5	0.34		2.6	0.31		2.6	0.34
	2.6	0.36		2.6	0.37		2.6	0.36		2.6	0.32		2.7	0.29		2.7	0.31
	2.7	0.34		2.7	0.35		2.7	0.34		2.7	0.30		2.8	0.28		2.8	0.30
	2.8	0.32		2.8	0.32		2.8	0.31		2.8	0.27		2.9	0.24		2.9	0.26
	2.9	0.25		2.9	0.25		2.9	0.24		2.9	0.22		3.0	0.17		3.0	0.15
	3.0	0.20		3.0	0.20		3.0	0.19		3.0	0.17		3.1	0.13		3.1	0.10
	3.1	0.19		3.1	0.20		3.1	0.18		3.1	0.17		3.2	0.11		3.2	0.10
	3.2	0.14		3.2	0.14		3.2	0.14		3.2	0.12		3.3	0.11		3.3	0.10
	3.3	0.14		3.3	0.14		3.3	0.12		3.3	0.12		3.4	0.08		3.4	0.07
	3.4	0.11		3.4	0.10		3.4	0.08		3.4	0.08		3.5	0.09		3.5	0.07
	3.5	0.11		3.5	0.10		3.5	0.09		3.5	0.08		3.6	0.09		3.6	0.07
	3.6	0.11		3.6	0.11		3.6	0.09		3.6	0.08		3.7	0.08		3.7	0.07

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	142 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3.7	0.11		3.7	0.10		3.7	0.08		3.7	0.07		3.8	0.08		3.8	0.07
37	1.0	0.75	38	1.0	0.60	39	1.0	1.01	40	0.9	1.01	41	1.0	0.99	42	1.0	0.98
	1.1	0.64		1.1	0.51		1.1	0.76		1.0	0.81		1.1	0.76		1.1	0.75
	1.2	0.61		1.2	0.49		1.2	0.72		1.1	0.74		1.2	0.71		1.2	0.71
	1.3	0.59		1.3	0.48		1.3	0.68		1.2	0.69		1.3	0.68		1.3	0.67
	1.4	0.57		1.4	0.47		1.4	0.66		1.3	0.65		1.4	0.65		1.4	0.65
	1.5	0.56		1.5	0.46		1.5	0.63		1.4	0.62		1.5	0.63		1.5	0.63
	1.6	0.55		1.6	0.46		1.6	0.61		1.5	0.59		1.6	0.61		1.6	0.61
	1.7	0.54		1.7	0.45		1.7	0.59		1.6	0.57		1.7	0.59		1.7	0.59
	1.8	0.53		1.8	0.45		1.8	0.57		1.7	0.54		1.8	0.58		1.8	0.57
	1.9	0.52		1.9	0.44		1.9	0.56		1.8	0.52		1.9	0.56		1.9	0.56
	2.0	0.51		2.0	0.44		2.0	0.54		1.9	0.50		2.0	0.54		2.0	0.54
	2.1	0.40		2.1	0.35		2.1	0.47		2.0	0.48		2.1	0.45		2.1	0.46
	2.2	0.40		2.2	0.34		2.2	0.45		2.1	0.43		2.2	0.44		2.2	0.44
	2.3	0.39		2.3	0.34		2.3	0.43		2.2	0.41		2.3	0.42		2.3	0.43
	2.4	0.38		2.4	0.34		2.4	0.42		2.3	0.39		2.4	0.41		2.4	0.41
	2.5	0.36		2.5	0.32		2.5	0.41		2.4	0.38		2.5	0.40		2.5	0.41
	2.6	0.34		2.6	0.31		2.6	0.38		2.5	0.37		2.6	0.39		2.6	0.40
	2.7	0.31		2.7	0.31		2.7	0.35		2.6	0.35		2.7	0.38		2.7	0.39
	2.8	0.29		2.8	0.30		2.8	0.32		2.7	0.33		2.8	0.36		2.8	0.37
	2.9	0.26		2.9	0.26		2.9	0.27		2.8	0.31		2.9	0.29		2.9	0.30
	3.0	0.16		3.0	0.18		3.0	0.17		2.9	0.25		3.0	0.19		3.0	0.20
	3.1	0.12		3.1	0.13		3.1	0.14		3.0	0.16		3.1	0.15		3.1	0.17
	3.2	0.12		3.2	0.12		3.2	0.11		3.1	0.12		3.2	0.13		3.2	0.14
	3.3	0.11		3.3	0.12		3.3	0.10		3.2	0.10		3.3	0.13		3.3	0.14
	3.4	0.08		3.4	0.10		3.4	0.07		3.3	0.10		3.4	0.10		3.4	0.11
	3.5	0.07		3.5	0.10		3.5	0.07		3.4	0.07		3.5	0.10		3.5	0.11
	3.6	0.08		3.6	0.10		3.6	0.08		3.5	0.07		3.6	0.10		3.6	0.11
	3.7	0.08		3.7	0.09		3.7	0.08		3.6	0.07		3.7	0.10		3.7	0.11
	3.8	0.08		3.8	0.09		3.8	0.08		3.7	0.07		3.8	0.09		3.8	0.12
	3.9	0.07		3.9	0.08		3.9	0.07		3.8	0.08		3.9	0.08		3.9	0.10
43	1.0	0.68	44	1.0	0.99	45	1.0	0.49	46	1.0	0.42	47	1.0	0.51	48	1.0	0.64
	1.1	0.59		1.1	0.76		1.1	0.43		1.1	0.37		1.1	0.44		1.1	0.56
	1.2	0.56		1.2	0.71		1.2	0.42		1.2	0.35		1.2	0.42		1.2	0.53
	1.3	0.55		1.3	0.68		1.3	0.41		1.3	0.35		1.3	0.40		1.3	0.52
	1.4	0.54		1.4	0.65		1.4	0.41		1.4	0.35		1.4	0.40		1.4	0.51
	1.5	0.53		1.5	0.63		1.5	0.41		1.5	0.35		1.5	0.39		1.5	0.50
	1.6	0.52		1.6	0.61		1.6	0.41		1.6	0.35		1.6	0.39		1.6	0.50
	1.7	0.52		1.7	0.59		1.7	0.41		1.7	0.35		1.7	0.38		1.7	0.49
	1.8	0.51		1.8	0.58		1.8	0.41		1.8	0.35		1.8	0.38		1.8	0.49
	1.9	0.50		1.9	0.56		1.9	0.41		1.9	0.35		1.9	0.38		1.9	0.49
	2.0	0.50		2.0	0.55		2.0	0.41		2.0	0.35		2.0	0.37		2.0	0.48
	2.1	0.40		2.1	0.46		2.1	0.33		2.1	0.28		2.1	0.30		2.1	0.39
	2.2	0.39		2.2	0.44		2.2	0.33		2.2	0.28		2.2	0.30		2.2	0.38
	2.3	0.39		2.3	0.43		2.3	0.33		2.3	0.28		2.3	0.29		2.3	0.38
	2.4	0.38		2.4	0.42		2.4	0.33		2.4	0.28		2.4	0.29		2.4	0.38
	2.5	0.36		2.5	0.41		2.5	0.33		2.5	0.28		2.5	0.28		2.5	0.36
	2.6	0.36		2.6	0.40		2.6	0.33		2.6	0.28		2.6	0.27		2.6	0.36
	2.7	0.34		2.7	0.39		2.7	0.32		2.7	0.28		2.7	0.27		2.7	0.34
	2.8	0.34		2.8	0.37		2.8	0.32		2.8	0.28		2.8	0.27		2.8	0.34
	2.9	0.29		2.9	0.30		2.9	0.28		2.9	0.25		2.9	0.24		2.9	0.29
	3.0	0.19		3.0	0.21		3.0	0.21		3.0	0.18		3.0	0.15		3.0	0.20
	3.1	0.14		3.1	0.17		3.1	0.14		3.1	0.13		3.1	0.11		3.1	0.15
	3.2	0.13		3.2	0.14		3.2	0.14		3.2	0.13		3.2	0.11		3.2	0.15
	3.3	0.14		3.3	0.14		3.3	0.15		3.3	0.14		3.3	0.11		3.3	0.15
	3.4	0.10		3.4	0.11		3.4	0.13		3.4	0.12		3.4	0.09		3.4	0.12
	3.5	0.11		3.5	0.11		3.5	0.13		3.5	0.12		3.5	0.10		3.5	0.12
	3.6	0.10		3.6	0.12		3.6	0.13		3.6	0.12		3.6	0.10		3.6	0.12
	3.7	0.10		3.7	0.12		3.7	0.12		3.7	0.12		3.7	0.10		3.7	0.13
	3.8	0.10		3.8	0.12		3.8	0.12		3.8	0.12		3.8	0.10		3.8	0.12
	3.9	0.09		3.9	0.11		3.9	0.10		3.9	0.11		3.9	0.09		3.9	0.11
49	1.0	0.43	50	1.0	0.64	51	1.0	1.01	52	1.0	0.66	53	1.0	0.42	54	1.0	0.63
	1.1	0.39		1.1	0.55		1.1	0.77		1.1	0.57		1.1	0.37		1.1	0.49
	1.2	0.38		1.2	0.53		1.2	0.73		1.2	0.55		1.2	0.37		1.2	0.46
	1.3	0.37		1.3	0.51		1.3	0.69		1.3	0.53		1.3	0.36		1.3	0.44
	1.4	0.37		1.4	0.51		1.4	0.67		1.4	0.52		1.4	0.36		1.4	0.43
	1.5	0.37		1.5	0.50		1.5	0.64		1.5	0.52		1.5	0.37		1.5	0.41
	1.6	0.38		1.6	0.50		1.6	0.62		1.6	0.51		1.6	0.37		1.6	0.40
	1.7	0.38		1.7	0.49		1.7	0.61		1.7	0.51		1.7	0.37		1.7	0.39
	1.8	0.38		1.8	0.49		1.8	0.59		1.8	0.50		1.8	0.38		1.8	0.38
	1.9	0.38		1.9	0.48		1.9	0.57		1.9	0.50		1.9	0.38		1.9	0.37
	2.0	0.38		2.0	0.48		2.0	0.56		2.0	0.50		2.0	0.38		2.0	0.36
	2.1	0.32		2.1	0.39		2.1	0.47		2.1	0.40		2.1	0.31		2.1	0.32
	2.2	0.32		2.2	0.38		2.2	0.45		2.2	0.40		2.2	0.32		2.2	0.29
	2.3	0.32		2.3	0.38		2.3	0.44		2.3	0.39		2.3	0.32		2.3	0.27
	2.4	0.32		2.4	0.38		2.4	0.43		2.4	0.39		2.4	0.32		2.4	0.26
	2.5	0.32		2.5	0.36		2.5	0.42		2.5	0.37		2.5	0.32		2.5	0.26
	2.6	0.32		2.6	0.36		2.6	0.41		2.6	0.37		2.6	0.32		2.6	0.25
	2.7	0.32		2.7	0.34		2.7	0.40		2.7	0.35		2.7	0.32		2.7	0.25
DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY											PAG.			
28/11/17	0	---	---											143 di 148			


 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA 028_2016_STF	OGGETTO PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	redaz. MQ	check MV	approv. AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2.8	0.32		2.8	0.34		2.8	0.38		2.8	0.35		2.8	0.32		2.8	0.24
	2.9	0.28		2.9	0.29		2.9	0.30		2.9	0.30		2.9	0.29		2.9	0.21
	3.0	0.22		3.0	0.20		3.0	0.21		3.0	0.20		3.0	0.22		3.0	0.15
	3.1	0.15		3.1	0.15		3.1	0.17		3.1	0.15		3.1	0.16		3.1	0.12
	3.2	0.16		3.2	0.15		3.2	0.14		3.2	0.15		3.2	0.16		3.2	0.11
	3.3	0.16		3.3	0.15		3.3	0.14		3.3	0.15		3.3	0.17		3.3	0.10
	3.4	0.15		3.4	0.12		3.4	0.11		3.4	0.12		3.4	0.15		3.4	0.08
	3.5	0.15		3.5	0.13		3.5	0.11		3.5	0.12		3.5	0.16		3.5	0.08
	3.6	0.15		3.6	0.13		3.6	0.11		3.6	0.13		3.6	0.16		3.6	0.08
	3.7	0.15		3.7	0.13		3.7	0.12		3.7	0.13		3.7	0.16		3.7	0.08
	3.8	0.14		3.8	0.13		3.8	0.12		3.8	0.12		3.8	0.15		3.8	0.08
	3.9	0.12		3.9	0.12		3.9	0.11		3.9	0.12		3.9	0.13		3.9	0.08
55	1.0	0.46	56	1.0	0.52	57	0.7	0.45	58	0.9	0.46	59	1.0	0.42	60	0.8	0.48
	1.1	0.39		1.1	0.41		0.8	0.45		1.0	0.34		1.1	0.36		0.9	0.48
	1.2	0.37		1.2	0.38		0.9	0.34		1.1	0.31		1.2	0.34		1.0	0.35
	1.3	0.36		1.3	0.36		1.0	0.31		1.2	0.29		1.3	0.33		1.1	0.32
	1.4	0.35		1.4	0.35		1.1	0.28		1.3	0.28		1.4	0.32		1.2	0.30
	1.5	0.34		1.5	0.34		1.2	0.27		1.4	0.27		1.5	0.32		1.3	0.29
	1.6	0.33		1.6	0.33		1.3	0.26		1.5	0.26		1.6	0.32		1.4	0.28
	1.7	0.33		1.7	0.32		1.4	0.25		1.6	0.26		1.7	0.31		1.5	0.27
	1.8	0.32		1.8	0.31		1.5	0.24		1.7	0.25		1.8	0.31		1.6	0.26
	1.9	0.32		1.9	0.30		1.6	0.23		1.8	0.25		1.9	0.31		1.7	0.26
	2.0	0.31		2.0	0.30		1.7	0.23		1.9	0.24		2.0	0.31		1.8	0.25
	2.1	0.26		2.1	0.26		1.8	0.22		2.0	0.24		2.1	0.25		1.9	0.25
	2.2	0.25		2.2	0.25		1.9	0.22		2.1	0.20		2.2	0.25		2.0	0.24
	2.3	0.24		2.3	0.22		2.0	0.21		2.2	0.20		2.3	0.24		2.1	0.21
	2.4	0.23		2.4	0.21		2.1	0.19		2.3	0.20		2.4	0.24		2.2	0.21
	2.5	0.22		2.5	0.21		2.2	0.19		2.4	0.19		2.5	0.24		2.3	0.20
	2.6	0.22		2.6	0.20		2.3	0.18		2.5	0.19		2.6	0.23		2.4	0.20
	2.7	0.22		2.7	0.20		2.4	0.18		2.6	0.18		2.7	0.23		2.5	0.20
	2.8	0.22		2.8	0.20		2.5	0.17		2.7	0.18		2.8	0.23		2.6	0.19
	2.9	0.19		2.9	0.17		2.6	0.17		2.8	0.17		2.9	0.20		2.7	0.18
	3.0	0.12		3.0	0.12		2.7	0.15		2.9	0.15		3.0	0.15		2.8	0.18
	3.1	0.10		3.1	0.10		2.8	0.15		3.0	0.11		3.1	0.11		2.9	0.16
	3.2	0.10		3.2	0.09		2.9	0.13		3.1	0.09		3.2	0.11		3.0	0.12
	3.3	0.10		3.3	0.08		3.0	0.10		3.2	0.09		3.3	0.11		3.1	0.10
	3.4	0.08		3.4	0.07		3.1	0.08		3.3	0.08		3.4	0.10		3.2	0.10
	3.5	0.08		3.5	0.07		3.2	0.07		3.4	0.07		3.5	0.10		3.3	0.10
	3.6	0.09		3.6	0.07		3.3	0.07		3.5	0.07		3.6	0.10		3.4	0.08
	3.7	0.09		3.7	0.07		3.4	0.06		3.6	0.07		3.7	0.10		3.5	0.09
	3.8	0.09		3.8	0.08		3.5	0.06		3.7	0.07		3.8	0.11		3.6	0.09
	3.9	0.08		3.9	0.07		3.6	0.06		3.8	0.07		3.9	0.10		3.7	0.09
61	1.0	0.37	62	1.0	0.40	63	1.0	0.36	64	1.0	0.40	65	0.8	0.49	66	0.8	0.50
	1.1	0.32		1.1	0.34		1.1	0.31		1.1	0.34		0.9	0.49		0.9	0.50
	1.2	0.32		1.2	0.33		1.2	0.31		1.2	0.32		1.0	0.36		1.0	0.37
	1.3	0.31		1.3	0.32		1.3	0.31		1.3	0.32		1.1	0.33		1.1	0.34
	1.4	0.31		1.4	0.31		1.4	0.31		1.4	0.31		1.2	0.31		1.2	0.31
	1.5	0.31		1.5	0.31		1.5	0.31		1.5	0.31		1.3	0.29		1.3	0.30
	1.6	0.32		1.6	0.30		1.6	0.31		1.6	0.30		1.4	0.28		1.4	0.29
	1.7	0.32		1.7	0.30		1.7	0.31		1.7	0.30		1.5	0.27		1.5	0.28
	1.8	0.32		1.8	0.30		1.8	0.32		1.8	0.30		1.6	0.27		1.6	0.27
	1.9	0.32		1.9	0.30		1.9	0.32		1.9	0.30		1.7	0.26		1.7	0.27
	2.0	0.32		2.0	0.30		2.0	0.32		2.0	0.30		1.8	0.25		1.8	0.26
	2.1	0.27		2.1	0.25		2.1	0.27		2.1	0.25		1.9	0.25		1.9	0.26
	2.2	0.27		2.2	0.24		2.2	0.27		2.2	0.24		2.0	0.25		2.0	0.25
	2.3	0.27		2.3	0.24		2.3	0.27		2.3	0.24		2.1	0.21		2.1	0.22
	2.4	0.27		2.4	0.23		2.4	0.27		2.4	0.24		2.2	0.21		2.2	0.22
	2.5	0.28		2.5	0.23		2.5	0.28		2.5	0.24		2.3	0.21		2.3	0.21
	2.6	0.28		2.6	0.23		2.6	0.28		2.6	0.23		2.4	0.21		2.4	0.21
	2.7	0.28		2.7	0.23		2.7	0.28		2.7	0.23		2.5	0.20		2.5	0.20
	2.8	0.28		2.8	0.23		2.8	0.28		2.8	0.23		2.6	0.19		2.6	0.20
	2.9	0.25		2.9	0.20		2.9	0.25		2.9	0.21		2.7	0.19		2.7	0.19
	3.0	0.19		3.0	0.15		3.0	0.20		3.0	0.16		2.8	0.19		2.8	0.19
	3.1	0.14		3.1	0.12		3.1	0.15		3.1	0.12		2.9	0.17		2.9	0.17
	3.2	0.14		3.2	0.12		3.2	0.15		3.2	0.13		3.0	0.13		3.0	0.13
	3.3	0.15		3.3	0.13		3.3	0.15		3.3	0.13		3.1	0.10		3.1	0.11
	3.4	0.14		3.4	0.11		3.4	0.14		3.4	0.12		3.2	0.10		3.2	0.11
	3.5	0.14		3.5	0.11		3.5	0.15		3.5	0.12		3.3	0.10		3.3	0.11
	3.6	0.14		3.6	0.12		3.6	0.15		3.6	0.12		3.4	0.09		3.4	0.09
	3.7	0.14		3.7	0.12		3.7	0.15		3.7	0.12		3.5	0.09		3.5	0.10
	3.8	0.14		3.8	0.12		3.8	0.15		3.8	0.13		3.6	0.09		3.6	0.10
	3.9	0.13		3.9	0.11		3.9	0.14		3.9	0.12		3.7	0.10		3.7	0.10
67	1.0	0.45	68	1.0	1.04	69	1.0	1.09	70	1.0	0.72	71	1.0	0.52	72	1.0	0.82
	1.1	0.40		1.1	0.80		1.1	0.83		1.1	0.62		1.1	0.46		1.1	0.70
	1.2	0.39		1.2	0.75		1.2	0.78		1.2	0.59		1.2	0.45		1.2	0.66
	1.3	0.38		1.3	0.72		1.3	0.74		1.3	0.58		1.3	0.44		1.3	0.64
	1.4	0.38		1.4	0.69		1.4	0.71		1.4	0.57		1.4	0.44		1.4	0.62
	1.5	0.39		1.5	0.67		1.5	0.69		1.5	0.56		1.5	0.44		1.5	0.61
	1.6	0.39		1.6	0.64		1.6	0.66		1.6	0.55		1.6	0.44		1.6	0.60


DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	144 di 148

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1.7	0.39		1.7	0.63		1.7	0.64		1.7	0.55		1.7	0.44		1.7	0.59	
1.8	0.39		1.8	0.61		1.8	0.62		1.8	0.54		1.8	0.44		1.8	0.58	
1.9	0.40		1.9	0.59		1.9	0.60		1.9	0.53		1.9	0.44		1.9	0.57	
2.0	0.40		2.0	0.58		2.0	0.58		2.0	0.53		2.0	0.44		2.0	0.56	
2.1	0.33		2.1	0.48		2.1	0.48		2.1	0.42		2.1	0.35		2.1	0.44	
2.2	0.33		2.2	0.46		2.2	0.46		2.2	0.42		2.2	0.35		2.2	0.43	
2.3	0.33		2.3	0.45		2.3	0.44		2.3	0.41		2.3	0.35		2.3	0.42	
2.4	0.33		2.4	0.43		2.4	0.43		2.4	0.40		2.4	0.35		2.4	0.41	
2.5	0.33		2.5	0.42		2.5	0.42		2.5	0.38		2.5	0.35		2.5	0.39	
2.6	0.33		2.6	0.41		2.6	0.41		2.6	0.38		2.6	0.35		2.6	0.38	
2.7	0.33		2.7	0.40		2.7	0.38		2.7	0.36		2.7	0.35		2.7	0.35	
2.8	0.33		2.8	0.38		2.8	0.36		2.8	0.36		2.8	0.35		2.8	0.33	
2.9	0.29		2.9	0.30		2.9	0.29		2.9	0.30		2.9	0.30		2.9	0.29	
3.0	0.23		3.0	0.21		3.0	0.19		3.0	0.20		3.0	0.22		3.0	0.16	
3.1	0.16		3.1	0.17		3.1	0.15		3.1	0.14		3.1	0.15		3.1	0.13	
3.2	0.16		3.2	0.13		3.2	0.12		3.2	0.12		3.2	0.15		3.2	0.12	
3.3	0.16		3.3	0.13		3.3	0.12		3.3	0.14		3.3	0.15		3.3	0.12	
3.4	0.15		3.4	0.10		3.4	0.07		3.4	0.11		3.4	0.14		3.4	0.08	
3.5	0.15		3.5	0.10		3.5	0.08		3.5	0.11		3.5	0.14		3.5	0.09	
3.6	0.16		3.6	0.10		3.6	0.08		3.6	0.11		3.6	0.14		3.6	0.08	
3.7	0.15		3.7	0.10		3.7	0.08		3.7	0.11		3.7	0.14		3.7	0.08	
3.8	0.15		3.8	0.11		3.8	0.08		3.8	0.11		3.8	0.13		3.8	0.08	
3.9	0.13		3.9	0.09		3.9	0.08		3.9	0.09		3.9	0.10		3.9	0.07	
73			74			75			76			77			78		
1.0	0.66		0.9	1.11		1.0	0.96		1.0	0.45		1.0	0.38		1.0	0.72	
1.1	0.57		1.0	0.88		1.1	0.74		1.1	0.39		1.1	0.34		1.1	0.58	
1.2	0.54		1.1	0.81		1.2	0.70		1.2	0.38		1.2	0.33		1.2	0.55	
1.3	0.53		1.2	0.76		1.3	0.67		1.3	0.38		1.3	0.33		1.3	0.52	
1.4	0.52		1.3	0.72		1.4	0.65		1.4	0.37		1.4	0.33		1.4	0.50	
1.5	0.51		1.4	0.68		1.5	0.63		1.5	0.37		1.5	0.33		1.5	0.49	
1.6	0.51		1.5	0.66		1.6	0.61		1.6	0.37		1.6	0.33		1.6	0.47	
1.7	0.50		1.6	0.63		1.7	0.59		1.7	0.38		1.7	0.33		1.7	0.46	
1.8	0.50		1.7	0.60		1.8	0.58		1.8	0.38		1.8	0.33		1.8	0.45	
1.9	0.49		1.8	0.58		1.9	0.56		1.9	0.38		1.9	0.34		1.9	0.44	
2.0	0.49		1.9	0.56		2.0	0.54		2.0	0.38		2.0	0.34		2.0	0.43	
2.1	0.39		2.0	0.54		2.1	0.47		2.1	0.30		2.1	0.28		2.1	0.36	
2.2	0.38		2.1	0.46		2.2	0.46		2.2	0.30		2.2	0.28		2.2	0.35	
2.3	0.38		2.2	0.43		2.3	0.44		2.3	0.30		2.3	0.28		2.3	0.32	
2.4	0.37		2.3	0.42		2.4	0.42		2.4	0.30		2.4	0.28		2.4	0.31	
2.5	0.37		2.4	0.40		2.5	0.40		2.5	0.30		2.5	0.29		2.5	0.30	
2.6	0.35		2.5	0.39		2.6	0.39		2.6	0.30		2.6	0.29		2.6	0.30	
2.7	0.34		2.6	0.38		2.7	0.37		2.7	0.30		2.7	0.29		2.7	0.29	
2.8	0.34		2.7	0.35		2.8	0.35		2.8	0.30		2.8	0.29		2.8	0.28	
2.9	0.29		2.8	0.34		2.9	0.27		2.9	0.27		2.9	0.26		2.9	0.25	
3.0	0.19		2.9	0.27		3.0	0.14		3.0	0.20		3.0	0.20		3.0	0.17	
3.1	0.14		3.0	0.16		3.1	0.11		3.1	0.14		3.1	0.15		3.1	0.12	
3.2	0.14		3.1	0.14		3.2	0.11		3.2	0.14		3.2	0.15		3.2	0.12	
3.3	0.13		3.2	0.10		3.3	0.11		3.3	0.14		3.3	0.15		3.3	0.12	
3.4	0.10		3.3	0.10		3.4	0.07		3.4	0.13		3.4	0.14		3.4	0.09	
3.5	0.11		3.4	0.07		3.5	0.08		3.5	0.13		3.5	0.14		3.5	0.09	
3.6	0.11		3.5	0.07		3.6	0.08		3.6	0.13		3.6	0.14		3.6	0.08	
3.7	0.10		3.6	0.07		3.7	0.08		3.7	0.13		3.7	0.15		3.7	0.09	
3.8	0.09		3.7	0.08		3.8	0.07		3.8	0.13		3.8	0.15		3.8	0.09	
3.9	0.08		3.8	0.08		3.9	0.07		3.9	0.11		3.9	0.13		3.9	0.08	
79			80			81			82			83			84		
1.0	0.83		1.0	0.57		1.0	0.42		0.8	0.52		1.0	0.46		0.8	0.54	
1.1	0.67		1.1	0.49		1.1	0.36		0.9	0.52		1.1	0.40		0.9	0.54	
1.2	0.63		1.2	0.47		1.2	0.34		1.0	0.38		1.2	0.38		1.0	0.39	
1.3	0.60		1.3	0.46		1.3	0.33		1.1	0.35		1.3	0.37		1.1	0.36	
1.4	0.58		1.4	0.45		1.4	0.33		1.2	0.33		1.4	0.36		1.2	0.34	
1.5	0.56		1.5	0.44		1.5	0.32		1.3	0.31		1.5	0.35		1.3	0.33	
1.6	0.54		1.6	0.44		1.6	0.32		1.4	0.30		1.6	0.35		1.4	0.31	
1.7	0.53		1.7	0.43		1.7	0.32		1.5	0.29		1.7	0.35		1.5	0.30	
1.8	0.52		1.8	0.43		1.8	0.31		1.6	0.28		1.8	0.34		1.6	0.30	
1.9	0.50		1.9	0.42		1.9	0.31		1.7	0.28		1.9	0.34		1.7	0.29	
2.0	0.49		2.0	0.42		2.0	0.31		1.8	0.27		2.0	0.34		1.8	0.28	
2.1	0.43		2.1	0.33		2.1	0.26		1.9	0.26		2.1	0.28		1.9	0.28	
2.2	0.42		2.2	0.33		2.2	0.25		2.0	0.26		2.2	0.27		2.0	0.27	
2.3	0.40		2.3	0.33		2.3	0.25		2.1	0.23		2.3	0.26		2.1	0.23	
2.4	0.39		2.4	0.32		2.4	0.25		2.2	0.22		2.4	0.26		2.2	0.23	
2.5	0.36		2.5	0.32		2.5	0.24		2.3	0.22		2.5	0.26		2.3	0.23	
2.6	0.33		2.6	0.30		2.6	0.24		2.4	0.22		2.6	0.25		2.4	0.22	
2.7	0.33		2.7	0.30		2.7	0.24		2.5	0.21		2.7	0.25		2.5	0.21	
2.8	0.32		2.8	0.30		2.8	0.24		2.6	0.20		2.8	0.25		2.6	0.21	
2.9	0.27		2.9	0.27		2.9	0.21		2.7	0.20		2.9	0.22		2.7	0.21	
3.0	0.19		3.0	0.17		3.0	0.16		2.8	0.20		3.0	0.16		2.8	0.20	
3.1	0.13		3.1	0.12		3.1	0.12		2.9	0.18		3.1	0.12		2.9	0.18	
3.2	0.12		3.2	0.12		3.2	0.13		3.0	0.14		3.2	0.12		3.0	0.14	
3.3	0.12		3.3	0.12		3.3	0.13		3.1	0.11		3.3	0.12		3.1	0.10	
3.4	0.09		3.4	0.10		3.4	0.12		3.2	0.11		3.4	0.11		3.2	0.10	
3.5	0.09		3.5	0.10		3.5	0.12		3.3	0.11		3.5	0.11		3.3	0.10	
3.6	0.09		3.6	0.10		3.6	0.12		3.4	0.09		3.6	0.11		3.4	0.09	


 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
3.7	0.09		3.7	0.10		3.7	0.12		3.5	0.09		3.7	0.11		3.5	0.09	
3.8	0.09		3.8	0.10		3.8	0.12		3.6	0.10		3.8	0.11		3.6	0.09	
3.9	0.07		3.9	0.10		3.9	0.12		3.7	0.10		3.9	0.10		3.7	0.09	
85	1.0	0.53	86	0.9	0.55	87	1.0	0.62	88	0.8	0.56	89	0.5	1.35	90	0.5	1.21
	1.1	0.45		1.0	0.42		1.1	0.50		0.9	0.42		0.6	0.87		0.6	0.77
	1.2	0.43		1.1	0.38		1.2	0.47		1.0	0.38		0.7	0.73		0.7	0.65
	1.3	0.41		1.2	0.36		1.3	0.44		1.1	0.35		0.8	0.63		0.8	0.59
	1.4	0.40		1.3	0.34		1.4	0.43		1.2	0.33		0.9	0.57		0.9	0.55
	1.5	0.39		1.4	0.33		1.5	0.41		1.3	0.32		1.0	0.53		1.0	0.52
	1.6	0.39		1.5	0.32		1.6	0.40		1.4	0.31		1.1	0.49		1.1	0.50
	1.7	0.38		1.6	0.31		1.7	0.39		1.5	0.30		1.2	0.47		1.2	0.48
	1.8	0.37		1.7	0.30		1.8	0.38		1.6	0.29		1.3	0.44		1.3	0.47
	1.9	0.37		1.8	0.29		1.9	0.37		1.7	0.28		1.4	0.43		1.4	0.45
	2.0	0.36		1.9	0.29		2.0	0.36		1.8	0.27		1.5	0.41		1.5	0.44
	2.1	0.30		2.0	0.28		2.1	0.30		1.9	0.27		1.6	0.39		1.6	0.43
	2.2	0.29		2.1	0.24		2.2	0.28		2.0	0.26		1.7	0.38		1.7	0.42
	2.3	0.28		2.2	0.23		2.3	0.27		2.1	0.23		1.8	0.37		1.8	0.41
	2.4	0.27		2.3	0.23		2.4	0.25		2.2	0.23		1.9	0.36		1.9	0.40
	2.5	0.27		2.4	0.22		2.5	0.25		2.3	0.22		2.0	0.35		2.0	0.39
	2.6	0.25		2.5	0.21		2.6	0.24		2.4	0.22		2.1	0.30		2.1	0.35
	2.7	0.25		2.6	0.20		2.7	0.23		2.5	0.20		2.2	0.29		2.2	0.32
	2.8	0.24		2.7	0.20		2.8	0.22		2.6	0.18		2.3	0.28		2.3	0.31
	2.9	0.22		2.8	0.20		2.9	0.20		2.7	0.18		2.4	0.26		2.4	0.30
	3.0	0.14		2.9	0.17		3.0	0.14		2.8	0.17		2.5	0.25		2.5	0.29
	3.1	0.10		3.0	0.12		3.1	0.10		2.9	0.15		2.6	0.24		2.6	0.27
	3.2	0.11		3.1	0.09		3.2	0.10		3.0	0.11		2.7	0.23		2.7	0.26
	3.3	0.11		3.2	0.09		3.3	0.11		3.1	0.09		2.8	0.22		2.8	0.26
	3.4	0.09		3.3	0.09		3.4	0.07		3.2	0.08		2.9	0.19		2.9	0.20
	3.5	0.09		3.4	0.07		3.5	0.07		3.3	0.08		3.0	0.16		3.0	0.17
	3.6	0.09		3.5	0.08		3.6	0.08		3.4	0.06		3.1	0.11		3.1	0.12
	3.7	0.09		3.6	0.08		3.7	0.08		3.5	0.07		3.2	0.10		3.2	0.10
	3.8	0.09		3.7	0.08		3.8	0.08		3.6	0.07		3.3	0.10		3.3	0.10
	3.9	0.09		3.8	0.08		3.9	0.08		3.7	0.07		3.4	0.07		3.4	0.08
91	0.5	1.02	92	0.6	0.83	93	0.5	0.38	94	0.5	0.38	95	0.6	1.03	96	0.5	1.18
	0.6	0.70		0.7	0.47		0.6	0.24		0.6	0.25		0.7	0.59		0.6	0.78
	0.7	0.60		0.8	0.41		0.7	0.21		0.7	0.22		0.8	0.51		0.7	0.66
	0.8	0.52		0.9	0.37		0.8	0.20		0.8	0.21		0.9	0.45		0.8	0.58
	0.9	0.47		1.0	0.34		0.9	0.19		0.9	0.20		1.0	0.41		0.9	0.52
	1.0	0.43		1.1	0.32		1.0	0.18		1.0	0.20		1.1	0.38		1.0	0.47
	1.1	0.40		1.2	0.31		1.1	0.18		1.1	0.19		1.2	0.37		1.1	0.44
	1.2	0.38		1.3	0.30		1.2	0.17		1.2	0.19		1.3	0.35		1.2	0.42
	1.3	0.36		1.4	0.29		1.3	0.17		1.3	0.19		1.4	0.34		1.3	0.40
	1.4	0.35		1.5	0.28		1.4	0.16		1.4	0.18		1.5	0.33		1.4	0.39
	1.5	0.34		1.6	0.28		1.5	0.16		1.5	0.18		1.6	0.33		1.5	0.38
	1.6	0.33		1.7	0.27		1.6	0.16		1.6	0.18		1.7	0.32		1.6	0.37
	1.7	0.32		1.8	0.27		1.7	0.16		1.7	0.18		1.8	0.31		1.7	0.36
	1.8	0.31		1.9	0.26		1.8	0.15		1.8	0.18		1.9	0.31		1.8	0.36
	1.9	0.31		2.0	0.26		1.9	0.15		1.9	0.17		2.0	0.27		1.9	0.35
	2.0	0.30		2.1	0.25		2.0	0.15		2.0	0.17		2.1	0.25		2.0	0.34
	2.1	0.28		2.2	0.24		2.1	0.15		2.1	0.17		2.2	0.25		2.1	0.27
	2.2	0.27		2.3	0.23		2.2	0.14		2.2	0.17		2.3	0.24		2.2	0.27
	2.3	0.22		2.4	0.22		2.3	0.14		2.3	0.17		2.4	0.23		2.3	0.27
	2.4	0.22		2.5	0.20		2.4	0.12		2.4	0.15		2.5	0.22		2.4	0.24
	2.5	0.22		2.6	0.20		2.5	0.12		2.5	0.15		2.6	0.22		2.5	0.24
	2.6	0.21		2.7	0.19		2.6	0.12		2.6	0.15		2.7	0.21		2.6	0.24
	2.7	0.21		2.8	0.17		2.7	0.10		2.7	0.11		2.8	0.16		2.7	0.23
	2.8	0.19		2.9	0.12		2.8	0.10		2.8	0.11		2.9	0.16		2.8	0.18
	2.9	0.15		3.0	0.11		2.9	0.09		2.9	0.09		3.0	0.13		2.9	0.18
	3.0	0.13		3.1	0.11		3.0	0.09		3.0	0.09		3.1	0.12		3.0	0.14
	3.1	0.12		3.2	0.10		3.1	0.08		3.1	0.09		3.2	0.11		3.1	0.14
	3.2	0.11		3.3	0.10		3.2	0.08		3.2	0.09		3.3	0.11		3.2	0.12
	3.3	0.10		3.4	0.08		3.3	0.07		3.3	0.08		3.4	0.08		3.3	0.12
	3.4	0.08		3.5	0.08		3.4	0.06		3.4	0.07		3.5	0.08		3.4	0.08
97	0.6	0.91	98	0.5	0.84	99	0.5	1.23	100	0.5	1.24	101	0.6	0.55	102	0.5	0.39
	0.7	0.43		0.6	0.47		0.6	0.81		0.6	0.81		0.7	0.28		0.6	0.20
	0.8	0.39		0.7	0.41		0.7	0.69		0.7	0.69		0.8	0.26		0.7	0.17
	0.9	0.37		0.8	0.39		0.8	0.61		0.8	0.62		0.9	0.25		0.8	0.17
	1.0	0.36		0.9	0.38		0.9	0.56		0.9	0.57		1.0	0.24		0.9	0.17
	1.1	0.36		1.0	0.38		1.0	0.53		1.0	0.54		1.1	0.24		1.0	0.17
	1.2	0.36		1.1	0.37		1.1	0.51		1.1	0.51		1.2	0.24		1.1	0.17
	1.3	0.35		1.2	0.37		1.2	0.49		1.2	0.49		1.3	0.23		1.2	0.17
	1.4	0.34		1.3	0.36		1.3	0.47		1.3	0.48		1.4	0.23		1.3	0.17
	1.5	0.34		1.4	0.36		1.4	0.46		1.4	0.46		1.5	0.23		1.4	0.17
	1.6	0.33		1.5	0.35		1.5	0.45		1.5	0.45		1.6	0.23		1.5	0.17
	1.7	0.32		1.6	0.35		1.6	0.44		1.6	0.44		1.7	0.22		1.6	0.16
	1.8	0.32		1.7	0.34		1.7	0.43		1.7	0.43		1.8	0.22		1.7	0.16
	1.9	0.31		1.8	0.33		1.8	0.42		1.8	0.42		1.9	0.22		1.8	0.16
	2.0	0.30		1.9	0.33		1.9	0.41		1.9	0.42		2.0	0.21		1.9	0.16
	2.1	0.29		2.0	0.29		2.0	0.40		2.0	0.41		2.1	0.21		2.0	0.16
DATA	REV.	ARCHIVIO		DIRECTORY										PAG.			
28/11/17	0	---		---										146 di 148			

 TREND PROJECT Technique & Research for Engineering Design SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2.2	0.26		2.1	0.28		2.1	0.36		2.1	0.37		2.2	0.21		2.1	0.16
	2.3	0.25		2.2	0.26		2.2	0.33		2.2	0.33		2.3	0.21		2.2	0.15
	2.4	0.25		2.3	0.25		2.3	0.32		2.3	0.33		2.4	0.19		2.3	0.15
	2.5	0.22		2.4	0.24		2.4	0.29		2.4	0.30		2.5	0.19		2.4	0.15
	2.6	0.21		2.5	0.23		2.5	0.29		2.5	0.29		2.6	0.17		2.5	0.15
	2.7	0.19		2.6	0.23		2.6	0.27		2.6	0.28		2.7	0.16		2.6	0.12
	2.8	0.19		2.7	0.21		2.7	0.27		2.7	0.27		2.8	0.15		2.7	0.11
	2.9	0.14		2.8	0.21		2.8	0.26		2.8	0.27		2.9	0.11		2.8	0.10
	3.0	0.12		2.9	0.16		2.9	0.22		2.9	0.23		3.0	0.10		2.9	0.09
	3.1	0.12		3.0	0.14		3.0	0.19		3.0	0.20		3.1	0.08		3.0	0.08
	3.2	0.09		3.1	0.11		3.1	0.14		3.1	0.16		3.2	0.08		3.1	0.08
	3.3	0.07		3.2	0.10		3.2	0.12		3.2	0.13		3.3	0.07		3.2	0.07
	3.4	0.06		3.3	0.07		3.3	0.12		3.3	0.13		3.4	0.07		3.3	0.06
	3.5	0.07		3.4	0.06		3.4	0.09		3.4	0.10		3.5	0.07		3.4	0.06
103	0.5	0.40	104	0.5	0.42	105	0.5	0.44	106	0.5	1.25	107	0.5	1.25	108	0.5	1.25
	0.6	0.27		0.6	0.28		0.6	0.29		0.6	0.82		0.6	0.82		0.6	0.81
	0.7	0.24		0.7	0.25		0.7	0.26		0.7	0.69		0.7	0.69		0.7	0.69
	0.8	0.22		0.8	0.23		0.8	0.24		0.8	0.62		0.8	0.62		0.8	0.62
	0.9	0.22		0.9	0.22		0.9	0.23		0.9	0.58		0.9	0.57		0.9	0.58
	1.0	0.21		1.0	0.22		1.0	0.22		1.0	0.55		1.0	0.54		1.0	0.55
	1.1	0.20		1.1	0.21		1.1	0.21		1.1	0.52		1.1	0.52		1.1	0.53
	1.2	0.20		1.2	0.20		1.2	0.21		1.2	0.50		1.2	0.50		1.2	0.51
	1.3	0.19		1.3	0.20		1.3	0.21		1.3	0.49		1.3	0.48		1.3	0.50
	1.4	0.19		1.4	0.20		1.4	0.20		1.4	0.48		1.4	0.47		1.4	0.48
	1.5	0.19		1.5	0.19		1.5	0.20		1.5	0.46		1.5	0.46		1.5	0.47
	1.6	0.19		1.6	0.19		1.6	0.20		1.6	0.45		1.6	0.45		1.6	0.46
	1.7	0.18		1.7	0.19		1.7	0.19		1.7	0.44		1.7	0.44		1.7	0.45
	1.8	0.18		1.8	0.19		1.8	0.19		1.8	0.44		1.8	0.43		1.8	0.44
	1.9	0.18		1.9	0.19		1.9	0.19		1.9	0.43		1.9	0.42		1.9	0.43
	2.0	0.18		2.0	0.18		2.0	0.19		2.0	0.42		2.0	0.41		2.0	0.42
	2.1	0.18		2.1	0.18		2.1	0.19		2.1	0.38		2.1	0.37		2.1	0.38
	2.2	0.18		2.2	0.18		2.2	0.19		2.2	0.34		2.2	0.34		2.2	0.35
	2.3	0.18		2.3	0.18		2.3	0.19		2.3	0.31		2.3	0.33		2.3	0.31
	2.4	0.16		2.4	0.16		2.4	0.17		2.4	0.31		2.4	0.30		2.4	0.31
	2.5	0.16		2.5	0.16		2.5	0.17		2.5	0.30		2.5	0.30		2.5	0.30
	2.6	0.14		2.6	0.15		2.6	0.15		2.6	0.28		2.6	0.28		2.6	0.28
	2.7	0.12		2.7	0.13		2.7	0.14		2.7	0.28		2.7	0.28		2.7	0.28
	2.8	0.12		2.8	0.12		2.8	0.13		2.8	0.28		2.8	0.27		2.8	0.28
	2.9	0.10		2.9	0.11		2.9	0.11		2.9	0.21		2.9	0.21		2.9	0.20
	3.0	0.10		3.0	0.11		3.0	0.11		3.0	0.21		3.0	0.21		3.0	0.20
	3.1	0.10		3.1	0.10		3.1	0.11		3.1	0.18		3.1	0.16		3.1	0.17
	3.2	0.10		3.2	0.10		3.2	0.10		3.2	0.13		3.2	0.13		3.2	0.12
	3.3	0.09		3.3	0.09		3.3	0.10		3.3	0.13		3.3	0.13		3.3	0.12
	3.4	0.08		3.4	0.09		3.4	0.09		3.4	0.10		3.4	0.10		3.4	0.09
109	0.6	1.30	110	0.5	1.24	111	0.6	1.06	112	0.5	1.02	113	0.5	0.45	114	0.5	0.45
	0.7	0.72		0.6	0.81		0.7	0.51		0.6	0.60		0.6	0.30		0.6	0.30
	0.8	0.64		0.7	0.69		0.8	0.47		0.7	0.54		0.7	0.26		0.7	0.27
	0.9	0.58		0.8	0.62		0.9	0.45		0.8	0.51		0.8	0.25		0.8	0.25
	1.0	0.54		0.9	0.58		1.0	0.44		0.9	0.49		0.9	0.24		0.9	0.24
	1.1	0.51		1.0	0.56		1.1	0.43		1.0	0.48		1.0	0.23		1.0	0.23
	1.2	0.49		1.1	0.53		1.2	0.42		1.1	0.46		1.1	0.22		1.1	0.23
	1.3	0.47		1.2	0.52		1.3	0.41		1.2	0.45		1.2	0.22		1.2	0.22
	1.4	0.45		1.3	0.50		1.4	0.40		1.3	0.44		1.3	0.21		1.3	0.22
	1.5	0.43		1.4	0.49		1.5	0.39		1.4	0.43		1.4	0.21		1.4	0.22
	1.6	0.42		1.5	0.47		1.6	0.38		1.5	0.42		1.5	0.21		1.5	0.21
	1.7	0.40		1.6	0.46		1.7	0.37		1.6	0.41		1.6	0.20		1.6	0.21
	1.8	0.39		1.7	0.45		1.8	0.36		1.7	0.40		1.7	0.20		1.7	0.21
	1.9	0.38		1.8	0.44		1.9	0.35		1.8	0.39		1.8	0.20		1.8	0.21
	2.0	0.37		1.9	0.43		2.0	0.35		1.9	0.38		1.9	0.20		1.9	0.20
	2.1	0.33		2.0	0.42		2.1	0.33		2.0	0.37		2.0	0.20		2.0	0.20
	2.2	0.29		2.1	0.38		2.2	0.30		2.1	0.33		2.1	0.19		2.1	0.20
	2.3	0.28		2.2	0.31		2.3	0.27		2.2	0.32		2.2	0.19		2.2	0.20
	2.4	0.25		2.3	0.31		2.4	0.26		2.3	0.29		2.3	0.19		2.3	0.19
	2.5	0.25		2.4	0.30		2.5	0.25		2.4	0.27		2.4	0.17		2.4	0.18
	2.6	0.24		2.5	0.28		2.6	0.23		2.5	0.27		2.5	0.17		2.5	0.18
	2.7	0.24		2.6	0.28		2.7	0.22		2.6	0.26		2.6	0.16		2.6	0.16
	2.8	0.23		2.7	0.27		2.8	0.19		2.7	0.25		2.7	0.15		2.7	0.15
	2.9	0.16		2.8	0.27		2.9	0.18		2.8	0.21		2.8	0.13		2.8	0.13
	3.0	0.16		2.9	0.19		3.0	0.15		2.9	0.19		2.9	0.11		2.9	0.11
	3.1	0.15		3.0	0.19		3.1	0.15		3.0	0.16		3.0	0.11		3.0	0.11
	3.2	0.10		3.1	0.17		3.2	0.13		3.1	0.13		3.1	0.11		3.1	0.11
	3.3	0.10		3.2	0.10		3.3	0.07		3.2	0.12		3.2	0.11		3.2	0.11
	3.4	0.07		3.3	0.10		3.4	0.06		3.3	0.07		3.3	0.10		3.3	0.09
	3.5	0.07		3.4	0.07		3.5	0.07		3.4	0.07		3.4	0.09		3.4	0.09
115	0.5	0.46	116	0.5	0.67	117	0.5	0.45	118	0.5	0.52						
	0.6	0.30		0.6	0.38		0.6	0.29		0.6	0.27						
	0.7	0.27		0.7	0.33		0.7	0.26		0.7	0.23						
	0.8	0.25		0.8	0.32		0.8	0.24		0.8	0.22						
	0.9	0.24		0.9	0.31		0.9	0.23		0.9	0.22						

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	147 di 148

 TREND PROJECT <small>Technique & Research for Engineering Design</small> SERVIZI DI INGEGNERIA	COMMESSA	OGGETTO	redaz.	check	approv.
	028_2016_STF	PROGETTO ESECUTIVO PER LA "REALIZZAZIONE PARCO SPORTIVO IN VIA DEI NARCISI (PRESSO SCUOLA ELEMENTARE)" INCLUSO NEL "PROGRAMMA PER LA RIQUALIFICAZIONE URBANA E LA SICUREZZA DELLA PERIFERIA DELLA CITTÀ DI ASCOLI PICENO" COME INTERVENTO 7.2"	MQ	MV	AP

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1.0	0.24		1.0	0.30		1.0	0.22		1.0	0.22							
1.1	0.23		1.1	0.29		1.1	0.22		1.1	0.22							
1.2	0.23		1.2	0.29		1.2	0.21		1.2	0.22							
1.3	0.22		1.3	0.29		1.3	0.21		1.3	0.22							
1.4	0.22		1.4	0.28		1.4	0.20		1.4	0.21							
1.5	0.22		1.5	0.28		1.5	0.20		1.5	0.21							
1.6	0.21		1.6	0.27		1.6	0.19		1.6	0.21							
1.7	0.21		1.7	0.27		1.7	0.19		1.7	0.20							
1.8	0.21		1.8	0.26		1.8	0.19		1.8	0.20							
1.9	0.20		1.9	0.26		1.9	0.18		1.9	0.20							
2.0	0.20		2.0	0.26		2.0	0.18		2.0	0.20							
2.1	0.20		2.1	0.25		2.1	0.17		2.1	0.19							
2.2	0.19		2.2	0.22		2.2	0.17		2.2	0.18							
2.3	0.19		2.3	0.22		2.3	0.17		2.3	0.18							
2.4	0.17		2.4	0.21		2.4	0.14		2.4	0.16							
2.5	0.15		2.5	0.20		2.5	0.12		2.5	0.15							
2.6	0.15		2.6	0.20		2.6	0.12		2.6	0.14							
2.7	0.14		2.7	0.17		2.7	0.12		2.7	0.13							
2.8	0.12		2.8	0.17		2.8	0.11		2.8	0.11							
2.9	0.11		2.9	0.14		2.9	0.10		2.9	0.11							
3.0	0.11		3.0	0.12		3.0	0.10		3.0	0.10							
3.1	0.11		3.1	0.09		3.1	0.10		3.1	0.09							
3.2	0.09		3.2	0.09		3.2	0.09		3.2	0.08							
3.3	0.08		3.3	0.08		3.3	0.07		3.3	0.07							
3.4	0.07		3.4	0.07		3.4	0.07		3.4	0.07							

DATA	REV.	ARCHIVIO	DIRECTORY	PAG.
28/11/17	0	---	---	148 di 148