



Geingegneria, Consulenza Geotecnica, Geologica, Idrogeologica, Ambientale
e di Pianificazione Territoriale

COMUNE di BARBERINO e TAVARNELLE
(Città Metropolitana di Firenze)

Piano Attuativo del comparto produttivo D2.6 Atop
in località Linari - Valcanoro

Supporto geologico di fattibilità ai sensi del Regolamento Regionale n. 53/R e
L.R. n. 41/2018

Consulenti :

Prof. Geol. Eros Aiello

Dott. Geol. Gabriele Grandini

Settembre 2019

PREMESSA

Alla fine di dicembre 2017, è stato approvato, con delibera della Giunta Regionale n. 1524/2017, un Protocollo di Intesa fra ATOP S.p.A., Regione Toscana, Comune di Barberino Val d'Elsa volto, nell'ambito delle proprie rispettive competenze, ad accompagnare il programma di sviluppo della ATOP S.p.A., al fine di implementare l'attività produttiva in Toscana e specificatamente nell'attuale sito produttivo in località Valcanoro nel Comune di Barberino Val d'Elsa, ora Comune di Barberino Tavarnelle.

All'interno di tale strategia il Comune di Barberino Val D'Elsa ha favorito e favorisce il posizionamento in chiave avanzata delle attività industriali collocate nel proprio territorio, nel caso volte all'innovazione high-tech di prodotti tecnologicamente avanzati. All'interno di questa strategia il Comune ha perseguito lo sviluppo sostenibile degli insediamenti produttivi nel suo territorio, comprendente il complesso produttivo di ATOP S.p.A. nel suo processo di graduale ampliamento nel periodo 2000-2018 a seguito delle esigenze di sviluppo produttivo e di innovazione tecnologiche dell'Azienda.

Nel Protocollo si fa specifico riferimento all'ulteriore sviluppo dell'attività produttiva di ATOP, che prevede la realizzazione del progetto di ampliamento dello stabilimento necessario per consentirne la crescita finalizzata alla produzione di impianti e linee automatiche per la realizzazione motori elettrici di nuova generazione per autotrazione.

L'intensità e le ulteriori prospettive di sviluppo del piano industriale sotto il profilo delle capacità produttive e delle relative potenzialità occupazionale nel breve e nel medio periodo, unite alle linee di sviluppo di Industria per l'applicazione di avanzati processi di controllo remoto dei processi produttivi interni ed esterni, hanno determinato nel breve periodo la necessità di ulteriori ampliamenti dello stabilimento, rivolti alle attività di ricerca, di progettazione, formazione e altri servizi al personale, ai diversi livelli, quali una nuova mensa adeguata al numero crescente dei dipendenti, rendendo fruibili gli spazi liberati da questa ad una ancora maggiore destinazione per l'attività dei servizi amministrativi, commerciali e gestione del personale.

Il Comune di Barberino Val d'Elsa, sulla base di queste premesse, a seguito dell'accordo procedimentale sottoscritto con ATOP e approvato con delibera della Giunta Comunale n. 88 del 27.12.2018, ha avviato il procedimento di variante al P.S. e R.U. contestuale al Piano

Attuativo, con D.G.C. 89/2018, al fine di consentire gli interventi di ampliamento e riqualificazione del complesso produttivo.

A seguito della conclusione dell'iter di avvio del procedimento di variante con l'acquisizione dei pareri e contributi degli Enti interessati, è stata completata la documentazione della variante al P.S: e R.U. e quella del Piano Attuativo del quale la presente è parte integrante.

L'area interessata dal Piano Attuativo è di proprietà dell'Atop S.p.A. ed è ubicata nell'ultima frangia della zona industriale di Valcanoro compresa tra la strada di San. Appiano e il torrente Bozzone ad una quota media di circa 140 m s.l.m.

L'area ha con un andamento altimetrico - morfologico tipico delle pendici collinari nella porzione mediana e basale del versante stesso ed è sostanzialmente "antropizzata" in quanto costituisce resede funzionale all'attività produttiva esistente ancorchè vi siano ampie porzioni al momento non utilizzate in uso a verde.

L'area è rivolta verso la valle, con orientamento, Sud-Ovest, e presenta una acclività interrotta verso il torrente Bozzone interrotta dall'urbanizzazione realizzata ed in fase di realizzazione.



Inquadramento dell'area dall'alto con individuazione (in tratteggio rosso dei limiti del comparto oggetto del presente PA)

All'area si accede dalla via Enzo Tortora, adiacente il torrente Bozzone, che si dirama dalla via di S. Appiano collegata con la S.R. Cassia che serve anche tutta la zona industriale di Valcanoro.

L'area oggetto del piano attuativo è per la maggior parte interessata dagli edifici, piazzali e viabilità interna al complesso produttivo. Una parte, verso la strada comunale di S. Appiano, è a verde con presenza di una viabilità secondaria di accesso agli uffici.

Le aree adiacenti a valle sono edificate mentre a monte sono coltivate in parte a seminativo con alcune zone di vigneto e con presenza di vegetazione.

Il fondovalle costituisce l'ambito idraulico del torrente Bozzone lungo il quale si snoda la strada comunale di E. Tortora dal "ponticino" fino al parcheggio e verde pubblici e da qui la strada privata a servizio delle proprietà immobiliari poste lungo il Bozzone.

L'area è servita dalla via E. Tortora, sulla quale sono presenti tutti gli impianti tecnologici, con il parcheggio e il verde pubblico.

Nel vigente S.U. l'area è sottoposta al disposto delle NTA specificatamente per la zona D.2.6-ATOP con annessa scheda di progetto del R.U. che disciplina gli interventi previsti con le prescrizioni in materia geologica di cui alla relativa scheda di fattibilità (vedi paragrafo seguente dove scheda e cartografia di fattibilità del vigente S.U. sono riportate integralmente).

Il Piano Attuativo, prevede l'utilizzazione dell'area coerentemente con gli indirizzi e prescrizioni, le destinazioni d'uso e funzioni del R.U.

In particolare gli aspetti che caratterizzano il P.A. sono:

- 1- Nuovo edificio per locali produttivi, mensa, laboratori di ricerca progettazione e formazione, uffici anche per la direzione dell'azienda;
- 2- Realizzazione di eventuali puntuali ampliamenti degli edifici esistenti per eventuali necessità produttive.
- 3- Realizzazione di nuove aree di sosta per il personale con accesso indipendente dall'azienda nella porzione d'area adiacente al complesso produttivo.

Le suddette previsioni risultano coerenti con gli indirizzi della scheda norma e con le prescrizioni e direttive sia del P.S. che del R.U. in relazione alla variante contestuale agli stessi oggetto di separata trattazione.



*Immagine da Google Earth con l'area di sedime dell'attuale stabilimento ATOP
In rifilato di color giallo l'area di realizzazione del nuovo edificio D (in corso di costruzione), in rosso è indicata l'area di futura realizzazione di un ulteriore edificio ed in colore azzurro si sintetizza l'ubicazione di nuovi parcheggi di superficie oggetto del presente Piano Attuativo.*

1. INTRODUZIONE AL SUPPORTO GEOLOGICO e SALVAGUARDIE di cui al VIGENTE S.U.

Col presente studio si vogliono analizzare in via preliminare le caratteristiche geologiche, geomorfologiche, idrogeologiche, sismiche ed idrauliche dei terreni costituenti l'area D3 e D2-6 Atop del vigente regolamento urbanistico del Comune di Barberino oggetto delle presenti varianti al PS e RU e contestuale Piano Attuativo.

Nel supporto geologico tecnico al vigente S.U. del Comune di Barberino (Variante di manutenzione al RUC e contestuale variante al PS approvata con Del. C.C. n. 50 del 14.12.2018), al comparto in esame, sono state attribuite le classi di pericolosità:

- geologica G.3 (elevata) con una limitata porzione settentrionale in classe G.4 (molto elevata – in quanto zona di possibile evoluzione laterale di dissesto mappato a soliflusso areale),
- pericolosità idraulica I.1(bassa) trattandosi di versante collinare;
- pericolosità sismica S.2 (media) per la quasi totalità del comparto con una minima parte di fondovalle che ricade in classe S.3 (elevata per contatto fra litotipo con caratteristiche fisico meccaniche diverse – settore di comparto comunque non interessato da trasformazioni);

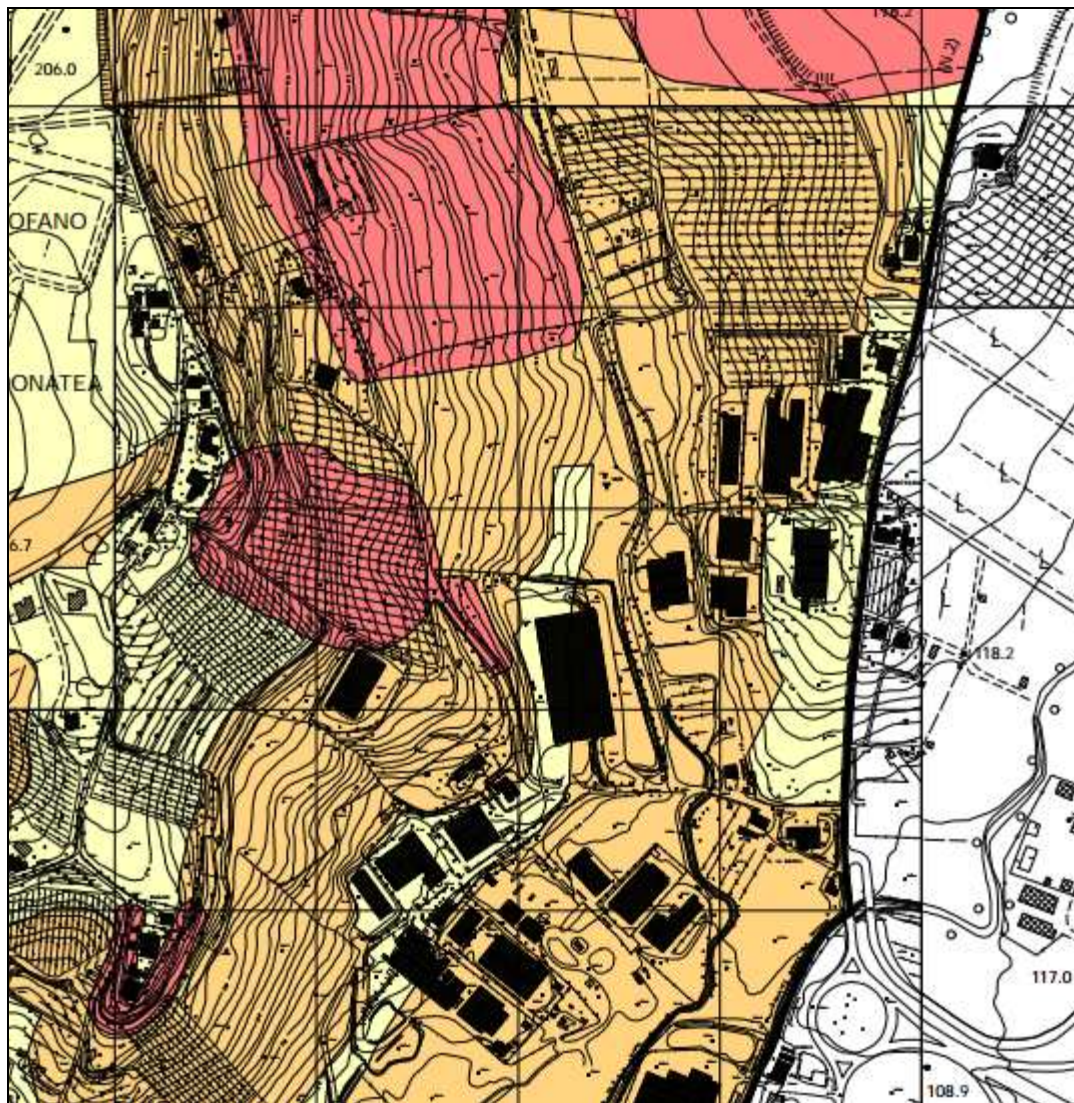
da cui poter ricavare in funzione del tipo di previsione in pianificazione le fattibilità geologica, sismica ed idraulica per ciascuna parte del comparto stesso.

Per immediatezza di comprensione e facilità di consultazione si riportano appresso stralci cartografici delle tre cartografie di pericolosità desunti dal quadro conoscitivo del vigente S.U. del Comune di Barberino.

TAVOLA 4

Carta delle aree a pericolosità geologica
(Loc. Valcanoro)

scala 1:5000



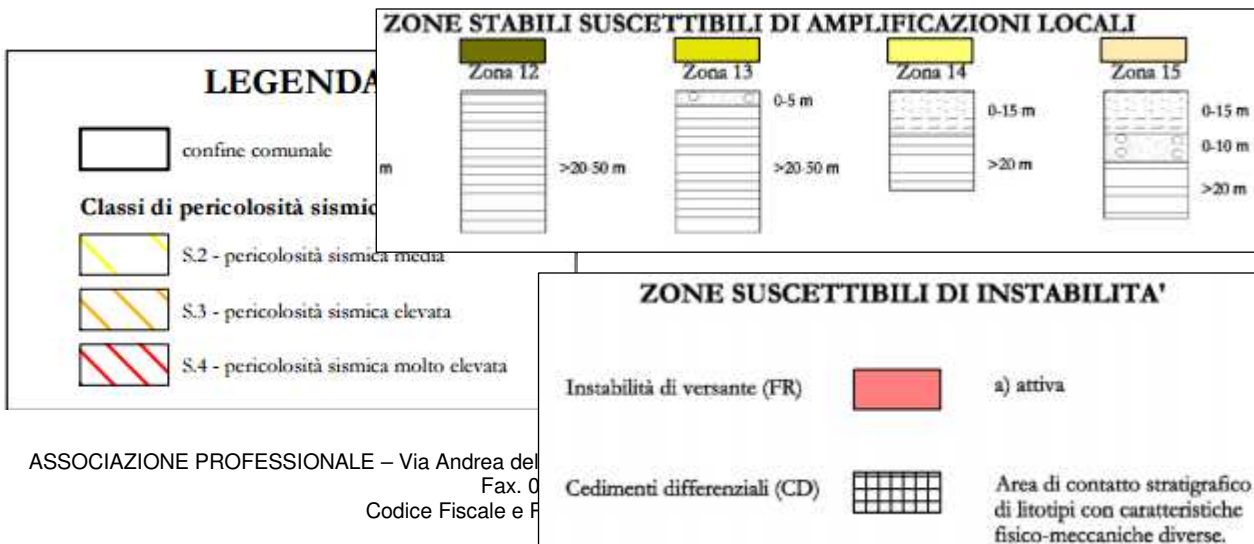
- G.2 - pericolosità geologica media
- G.3 - pericolosità geologica elevata
- G.4 - pericolosità geologica molto elevata

Estratto cartografia di pericolosità geologica dal vigente S.U.

TAVOLA 5

Carta delle MOPS e delle
aree a pericolosità sismica locale
(Loc. Valcanoro)

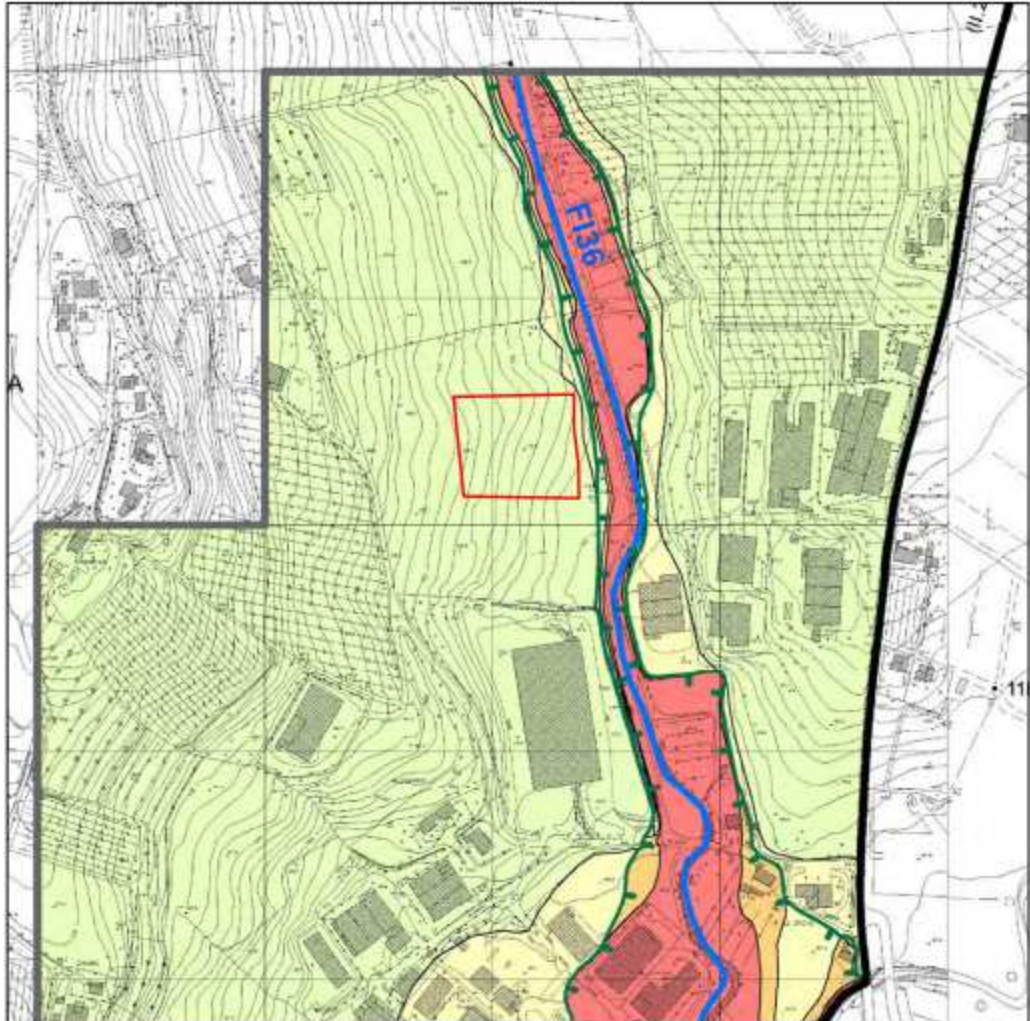
scala 1:5000








Estratto carta della pericolosità sismica del vigente SU
con indicazione delle zone MOPS

Carta delle aree a pericolosità idraulica

Scala 1:5.000

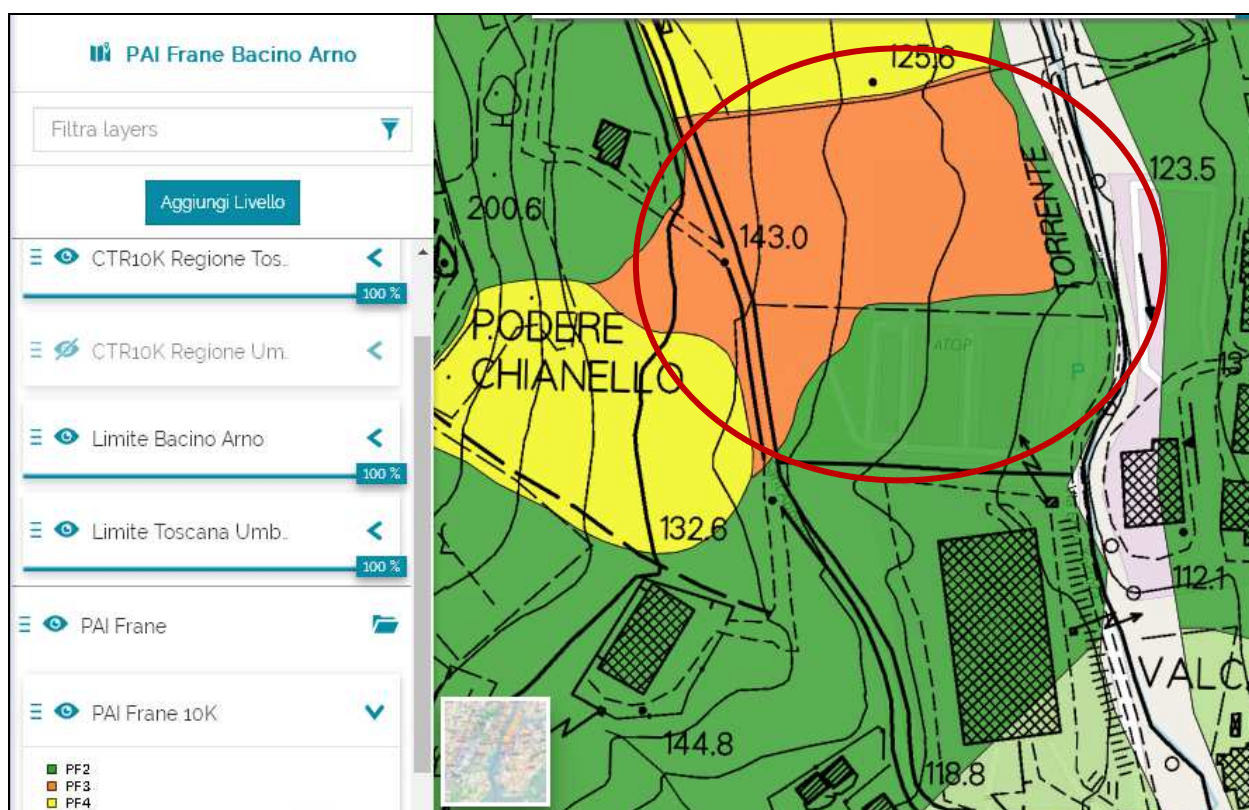


Classi di pericolosità idraulica

-  I.1 - pericolosità idraulica bassa
-  I.2 - pericolosità idraulica media
-  I.3 - pericolosità idraulica elevata
-  I.4 - pericolosità idraulica molto elevata
-  aree allagate con tr = 500 anni

Estratto cartografia di pericolosità idraulica dal vigente S.U.

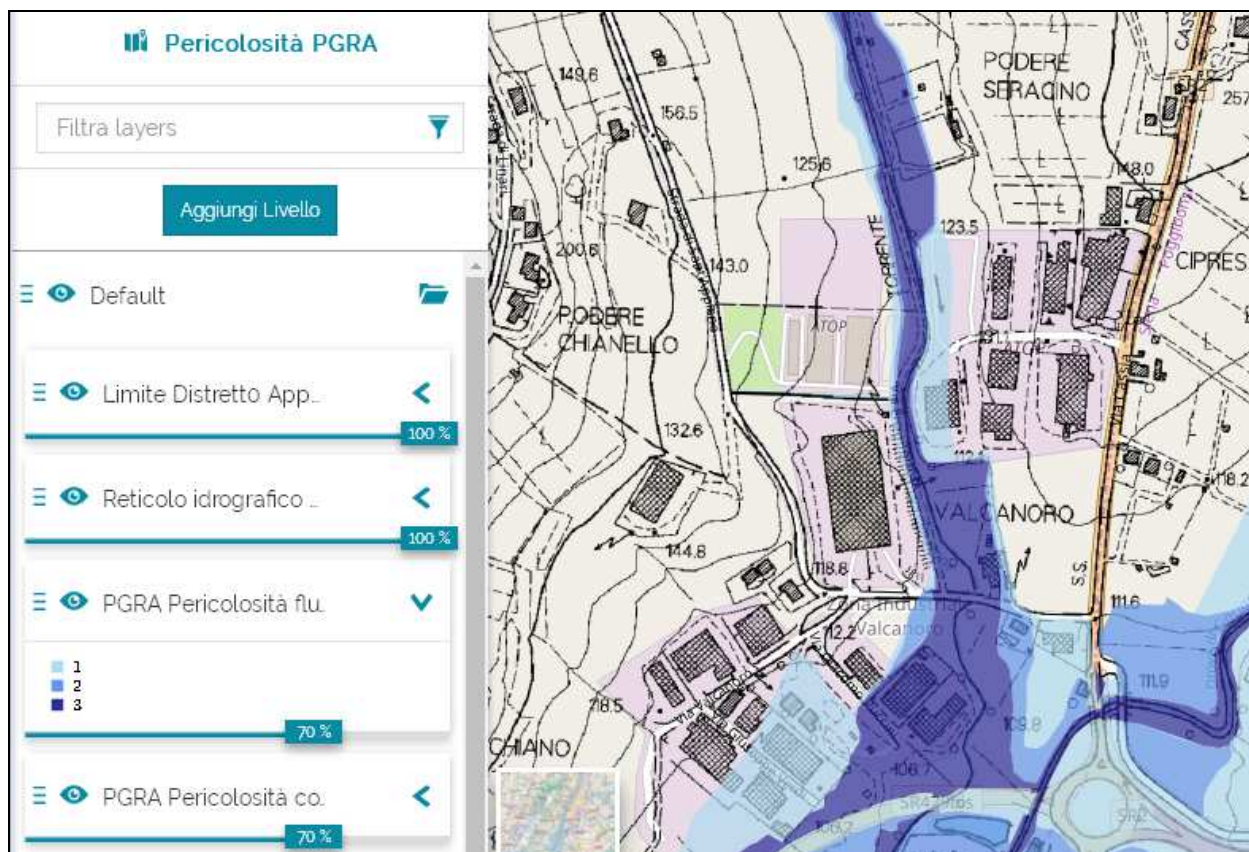
Per completezza e rapidità di consultazione si riporta un estratto con le perimetrazioni definite nel Piano di Assetto Idrogeologico (PAI) per l'aspetto geomorfologico e franosità della A.d.B. Arno. In particolare, a seguito della integrazione e modifica delle aree a P.F.3 e P.F.4 del PAI apportata in Loc. Valcanoro da parte dell'Autorità di Bacino (Decr. n. 3 del 29.01.2018), della quale un estratto è stato riportato nella Tavola 2, l'Amministrazione Comunale ha provveduto, in adeguamento al PAI stesso, alla modifica del proprio "quadro conoscitivo" relativamente agli aspetti geomorfologico ed alle cartografie che ne discendono del proprio PS. A tali elaborati si fa riferimento, pertanto, nella presente trattazione.



*Estratto cartografia di pericolosità geomorfologica e da frana dal PAI del Fiume Arno
(perimetrazione aggiornata al Decreto n. 3 del 29.01.2018)*

Nel Piano di Gestione del Rischio Alluvioni (PGRA) redatto dalla Autorità di Bacino Distrettuale dell'Appennino Settentrionale l'area di intervento non rientra tra quelle interessate da fenomeni di pericolosità idraulica / rischio idraulico.

La citata perimetrazione mostra coerenza con la classificazione in classe di pericolosità idraulica I.1 (bassa) di cui al Reg. Reg. n. 53/R per la quasi totalità del comparto (area collinare in alto morfologico non interessata da trascorsi episodi di esondazione) e con la limitatissima porzione di fondovalle per la quale è individuata classe di pericolosità I.2 (media) assimilabile a zona potenzialmente interessabile da evento alluvionale per tempo di ritorno $T > 200$ anni fino a $T 500$ anni.



Estratto di cartografiadi peicolosità idraulica dal PGRA Appennino Settentrionale

Inoltre, per ciascuno dei tre aspetti correlati ai rischi territoriali geologico, sismico ed idraulico si dettagliano le classi di fattibilità assegnate e vigenti di cui alla scheda di fattibilità D2-6 (comprende in parte l'area interessata dalla variante al PS e RU e

contestuale PA) che si riporta integralmente per facilità di consultazione unitamente ad estratti salienti della relativa cartografia di fattibilità.

ZONA D2/6 IN LOC.	UBICAZIONE: Valcanoro
VALCANORO	
DESCRIZIONE DELL'INTERVENTO: La scheda riporta le condizioni di fattibilità della Zona D2.6 a seguito delle modifiche alle carte di pericolosità della zona.	
GEOLOGIA: <i>Depositi alluvionali recenti terrazzati e non terrazzati (bna della Tav. G01); Argille sabbiose e limi di colore variabile dal nocciola al grigio (FAAb della Tav. G01).</i>	
GEOMORFOLOGIA: Fondovalle ed area pedecollinare a quota 90-140 m s.l.m. circa	
PENDENZE: Comprese tra il 5% ed oltre il 35%.	
IDROGEOLOGIA: L'area interessata dai depositi alluvionali presenta un grado di permeabilità primaria <i>alto o elevato</i> , mentre la parte di affioramento delle argille e limi pliocenici ha un grado di permeabilità primaria <i>bassa o molto bassa</i> .	
PERICOLOSITÀ IDRAULICA: <i>Classe I.1 (pericolosità idraulica bassa)</i> – area collinare per la quale non vi sono notizie storiche di inondazioni ed è in situazione favorevole di alto morfologico, di norma a quote altimetriche superiori a metri 2 rispetto al piede esterno dell'argine o, in mancanza, al ciglio di sponda.	
EX-AMBITO A1: Non presente.	
PERICOLOSITÀ GEOLOGICA: <i>Classe G.3 (pericolosità geologica elevata)</i> – area con indizi di instabilità connessi alla giacitura, all'acclività e alla litologia. <i>Classe G.2 (pericolosità geologica media)</i> – area con elementi geomorfologici, litologici e giacaturali dalla cui valutazione risulta una bassa propensione al dissesto.	
PERICOLOSITÀ SISMICA: <i>Classe S.3 (pericolosità sismica locale elevata)</i> – area di contatto stratigrafico di litotipi con caratteristiche fisico-meccaniche diverse; <i>Classe S.2 (pericolosità sismica locale media)</i> – zone stabili suscettibili di amplificazioni locali.	
PAI/PGRA: Non sono presenti aree a pericolosità idraulica del PGRA. In parte in <i>P.F.3 (pericolosità geomorfologica elevata)</i> del PAI.	
FATTIBILITÀ: <i>Classe F3 (fattibilità condizionata).</i>	
PRESCRIZIONI: Per quanto riguarda la classificazione di pericolosità geomorfologica, nelle aree ricadenti in <i>G.3 (pericolosità geologica elevata)</i> l'attuazione di interventi di nuova edificazione o nuove infrastrutture è subordinata all'esito di indagini geognostiche e di studi geologici, idrogeologici e geotecnici relativi all'area nel suo complesso, finalizzati alla verifica delle effettive condizioni di stabilità ed alla preventiva realizzazione degli eventuali interventi di messa in sicurezza. Appare inoltre necessario subordinare gli interventi di nuova edificazione all'utilizzo di fondazioni profonde tipo palificata, nonché al monitoraggio periodico del versante. Sia per le aree ricadenti in <i>G.3 (pericolosità geologica elevata)</i> che per quelle in <i>G.2 (pericolosità geologica media)</i> , a supporto del progetto è da considerarsi necessaria una relazione geologico-tecnica di compendio degli accertamenti geognostici, geofisici e geotecnici previsti dalla normativa, per risalire all'assetto litostratigrafico ed alle caratteristiche geomeccaniche e sismiche dei terreni di imposta fondale. Per quanto riguarda la classificazione di pericolosità sismica, <i>Classe S.3 (pericolosità sismica locale elevata)</i> , l'attuazione di interventi di nuova edificazione o nuove infrastrutture è subordinata all'esito di idonei studi geofisici e geotecnici finalizzati alla corretta definizione dell'azione sismica sulla base del fattore di rischio presente.	

Scheda di fattibilità del vigente SU relativa al comparto D2-6

Zona D2/6 in loc. Valcanoro
Carta della fattibilità



Verde privato e Zona D3 in loc. Valcanoro
Carta della fattibilità



F1

Fattibilità senza particolari limitazioni

F2

Fattibilità con normali vincoli

F3

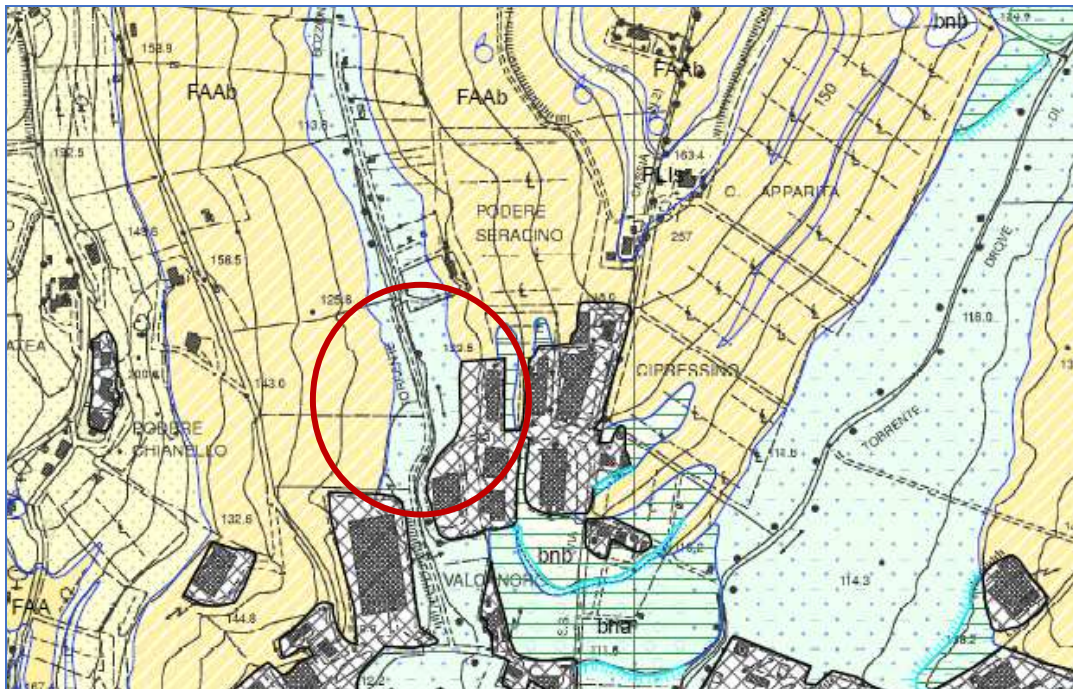
Fattibilità condizionata

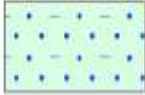



F4

Fattibilità limitata

2. CARATTERISTICHE GEOLOGICHE

Il versante di interesse presenta un'acclività compresa nel range 15° - 20°, che si smorza al piede, dove diviene pianeggiante. A monte, nella parte alta, affiorano le sabbie e arenarie gialle (PLIs; Zancleano-Piacenzano), mentre il versante è caratterizzato prevalentemente dall'affioramento dei depositi marini pliocenici (v. estratto di carta geologica sotto riportato) in facies argilloso-sabbiosa e limosa di colore variabile da nocciola a grigio (FAAb; Zancleano-Piacenzano).



	bna (SL)	Depositi alluvionali recenti, terrazzati e non terrazzati Olocene
	PLIs	Sabbie e arenarie gialle Zancleano-Piacenzano
	FAA	Argille e argille siltose grigio-azzurre localmente fossilifere Zancleano-Piacenzano
	FAAb	Argille sabbiose e limi di colore variabile da nocciola a grigio Zancleano-Piacenzano

Estratto di cartografia geologica da Carta geologica regionale (CARG)

L'Unità delle e sabbie e sabbie argillose (PLIs) presenti nella parte di monte, in seguito ad infiltrazioni verificatesi lungo la superficie di contatto con le sottostanti argille, ha prodotto in passato colamenti, creep e soliflussioni al tetto di queste ultime, mescolandosi con la porzione più alterata ed epidermica della formazione argillosa.

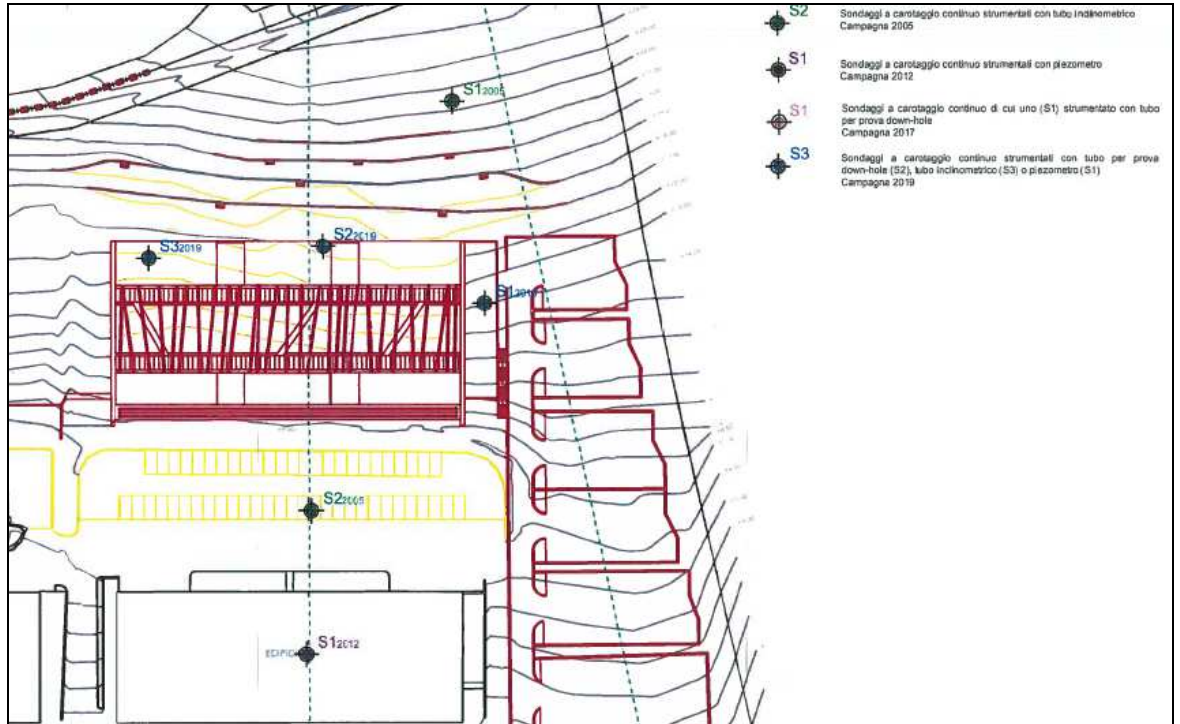
L'Unità dei limi argillosi pliocenici grigi (FAAb), prevalente in affioramento lungo il versante, è caratterizzata dal sopra citato strato superficiale alterato. E' spesso mediamente 5,5 m. Al di sotto di questo livello di alterazione segue il bedrock inalterato e consistente.

Negli anni trascorsi, in pratica, sono state rilevate fenomenologie di soliflusso alquanto localizzati interessanti la coltre alterata delle argille e colamenti di limi sabbiosi provenienti da monte. L'instabilità gravitativa, ascrivibile tipologicamente ai fenomeni di soliflusso e ai colamenti, per coalescenza tra soliflussioni contigue (la cosiddetta franosità diffusa), ha interessato una coltre di potenza compresa tra 3,0 e 6,0 m.

La conoscenza in dettaglio del fenomeno di dissesto che interessa il versante deriva da indagini e monitoraggi che si sono susseguiti ininterrottamente dal 2004 al 2017, ivi compreso un monitoraggio effettuato mediante tre inclinometri svolto dal marzo 2005 al gennaio 2007 e che evidenziò l'entità del fenomeno, interessante mediamente i primi 5,5 m da p.c..

A supporto della presente variante e per meglio definire il "quadro conoscitivo" del contestuale Piano Attuativo si è provveduto nel giugno 2019 ad integrare i dati geognostici con una nuova campagna di indagini concentrata nell'area di possibile sviluppo dell'edificati nel margine nord occidentale del comparto, consistente in:

- esecuzione di un sondaggio profondo per esecuzione di prova sismica down hole (35,0 ml),
- esecuzione di un sondaggio strumentato con canna inclinometrica (30,0 ml) per il monitoraggio dell'area,
- esecuzione di un sondaggio strumentato con canna piezometrica a tubo aperto per la rilevazione dell'eventuale livello freatico.

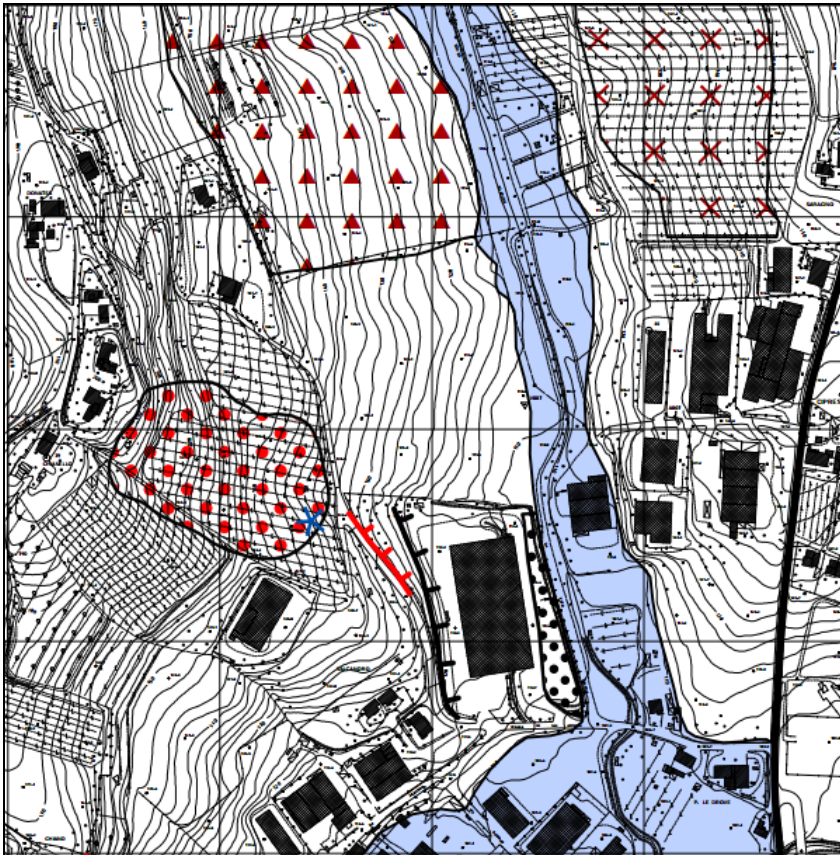


Cartografia di porzione di comparto (quello in interesse per lo sviluppo dell'attività) con ubicazione indagini geognostiche. In particolare i sondaggi S1, S2 e S3 del 2019 nell'area di interesse.



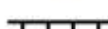
3. CARATTERISTICHE MORFOLOGICHE e GEOMORFOLOGICHE

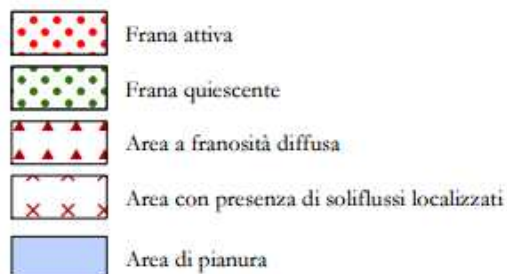
L'area in esame, nel vigente quadro conoscitivo, non presenta fenomeni geomorfologici in atto (vedi estratto cartografico che segue).

TAVOLA 3
Carta geomorfologica
(Loc. Valcanoro)



Estratto di cartografia geomorfologica dal vigente S.U.

-  Corona di frana o scarpata di modesta entità (attiva)
-  Corona di frana o scarpata di rilevante entità (quiescente)
-  Orlo di scarpata antropica

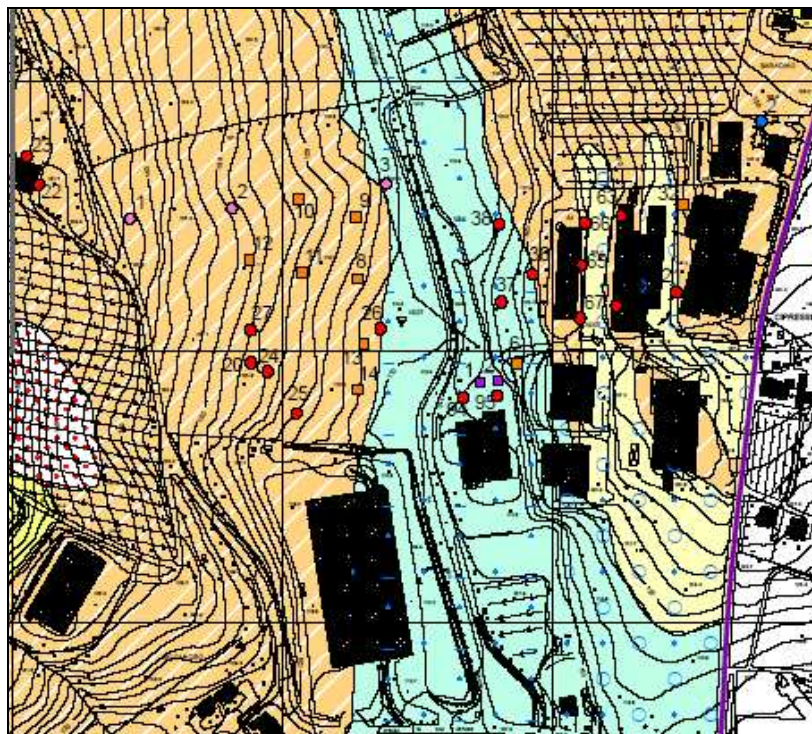


Mitigazione dei fenomeni geomorfologici e studi e monitoraggi svolti

L'attuale classificazione in pericolosità geomorfologica G.3, per la maggior parte del comparto, con una sottile fascia marginale settentrionale in classe G.4 (zona di "buffer" di areale classificato in franosità diffusa comunque esterno al limite settentrionale del comparto) è stata sviluppata, con gli Enti preposti all'istruttoria ed al controllo in materia (Regione Toscana con gli Uffici del Genio Civile di Firenze ed Autorità di Bacino Distrettuale dell'Appennino Settentrionale, sulla base di riferimenti cartografici aggiornati alla attuale configurazione degli edifici e in considerazione degli interventi di consolidamento, drenaggio, riprofilatura, condotti a partire dal 2008, quando fu realizzato il primo grande drenaggio a valle della strada per Linari, quindi a monte della particella 407.

Una parte delle indagini disponibili è già riportata nella carta di Piano Strutturale G.01b, dove la densità di indagini e monitoraggio condotte sulla particella 407 (ed anche 408) Atop non ha uguali sul territorio circostante. A quelle riportate nell'elaborato citato si aggiungono quelle 2012/13, 2017 e quelle eseguite di recente (giugno 2019).





● sondaggio geognostico carotaggio continuo

● sondaggio attrezzato con inclinometro

■ prova penetrometrica statica

Estratto di cartografia geologica e litotecnica dal vigente P.S. (Elaborato G.01b)

La conoscenza in dettaglio del fenomeno di dissesto che ha interessato il versante derivava dunque da indagini e monitoraggi che si sono susseguiti ininterrottamente dal 2004 al 2017, ivi compreso un monitoraggio mediante tre inclinometri che si svolse dal marzo 2005 al gennaio 2007 e che evidenziò la relativa superficialità del fenomeno, interessante i primi 2÷4 m da p.c., a seconda della zona all'interno della particella.

Il monitoraggio inclinometrico mostrò chiaramente che il terreno oggetto di dissesto era compreso nei primi tre metri dal piano di campagna. La presentazione dei dati delle indagini e del monitoraggio in sede di stesura del precedente Piano Strutturale, fece sì che per l'area ATOP particella 407 (*“Relazione Geologico Tecnica comprensiva delle schede di fattibilità geologica e dei dati geotecnici di base a supporto del Regolamento Urbanistico del Comune di Barberino Val d'Elsa (FI)”*, *Geologica Toscana*, 2006) fu introdotta una scheda specifica (che si riporta in allegato) con le seguenti prescrizioni (sintesi):

Area d'insediamento:Valcanoro

UTOE - 3.5

D2/6 AREA "ATOP" IN LOCALITA' "VALCANORO"

Prescrizioni: per la realizzazione dei manufatti di nuova edificazione dovranno essere effettuati tutti gli interventi di bonifica e di consolidamento del versante (drenaggi, alleggerimento del pendio, paratia di pali trivellati Ø 600/800) e dovranno essere adottate le tecniche fondazionali particolari (fabbricati su pali), come previsto dai risultati dell'indagine geologica di dettaglio e dal progetto di bonifica di massima allegati al presente regolamento urbanistico.

I lavori eseguiti successivamente con la messa in opera di drenaggi, opere di sostegno di fronti di scavo, realizzazione dell'esistente edificio C fondato su pali (quello attualmente esistente nella porzione settentrionale del comparto subito a monte dell'edificio D attualmente in fase di realizzazione, ...), in ottemperanza alle suddette prescrizioni, hanno dimostrato la correttezza di quanto prescritto.

Per quanto riguarda l'edificio D in costruzione, si è operato secondo le medesime prescrizioni tecniche adottate per le strutture a contorno, che hanno permesso l'arresto dei fenomeni di dissesto superficiale. Allo stato attuale, il fenomeno di soliflusso/franosità diffusa non interessa più l'area dell'edificio D, in parte per l'asportazione di terreno a causa degli interventi realizzati a monte, in parte grazie alle stesse opere di consolidamento realizzate a monte.

Il progetto dell'edificio D è integrato con altre opere di consolidamento e sostegno (paratia permanente a sostegno del fronte di scavo, pali di grande diametro per la fondazione), mentre le opere di drenaggio generale del versante sono state espletate con la trincea drenante sopra menzionata e gli interventi di drenaggio aggiuntivi compresi tra la strada per Linari e l'edificio C, a corredo dell'esecuzione di quest'ultimo.

In conclusione, nell'area di intervento, allo stato attuale il dissesto franoso può considerarsi assente. L'area a monte è interamente consolidata e drenata, ed il terreno soggetto a movimento gravitativo è stato rimosso per la costruzione del fabbricato C.

4. MODELLO GEOLOGICO DI RIFERIMENTO (MGR)

Utilizzando i risultati delle terebrazioni a carotaggio continuo effettuate nell'area e analizzando le prove esperite sia in situ, che in laboratorio e riportate in apposito allegato (fascicolo fuori testo), si fornisce un quadro stratigrafico di

maggior dettaglio, con la descrizione dei livelli stratigrafici individuati (vedi sezioni geologiche e geotecniche).

- **Livello A** (spessore di circa 3,5 m – 5,5 m di profondità da p.c.): terreno superficiale coesivo mobilitato per soliflusso. Si distingue per la bassa consistenza, il colore nocciola di alterazione, dovuto alla variazione stagionale delle condizioni di saturazione e quindi all'innescarsi di differenti regimi di ossidazione, per la presenza di cristalli di gesso organizzati in livelletti, ma verosimilmente estesi in filoni, anch'essi dovuti alle variazioni stagionali della saturazione del terreno o più genericamente a processi diagenetici. Sono presenti lenti di sabbie limose.
- **Livello B** (tra la base di A e 8÷9 metri di profondità dal p.c.): argilla limosa, con intercalazioni limose-sabbiose, corrispondente alla Formazione argilloso-sabbiosa e limosa (FAAb), a luoghi consistente, ma **alterata**.
- **Livello C** (tra 8-9 metri e 17-18 m di profondità dal p.c.): argilla **molto consistente**, con intercalazioni limose-sabbiose (FAAb), **poco alterata**.
- **Livello D** (da 17-18 metri di profondità dal p.c. in poi): argilla **molto consistente**, con intercalazioni limose-sabbiose (FAAb), **non alterata**.

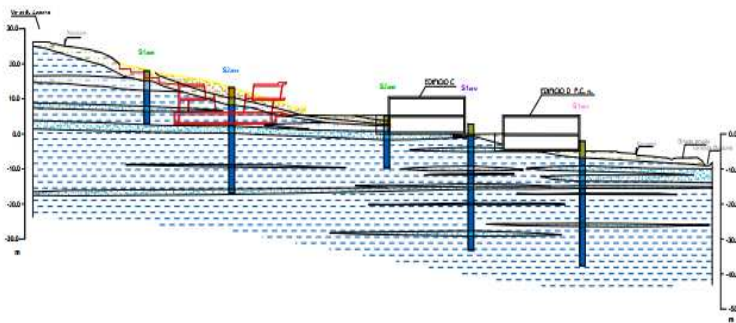


Ubicazione sondaggi, prove e traccia di sezione.

SEZIONI GEOLOGICHE

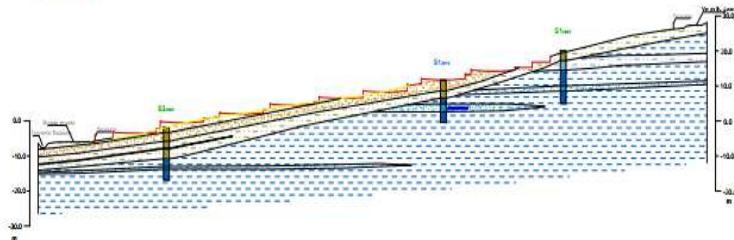
Scala 1:1.000

SEZIONE A - A'



-  Terreno superficiale limoso argilloso e limoso sabbioso mobilizzato per sollifusso
-  Terreno superficiale sabbioso limoso mobilizzato per sollifusso
-  Formazione argilloso-sabbiosa e limosa pliocenica costituita da livelli limoso sabbiosi e limoso argillosi
-  Formazione argilloso-sabbiosa e limosa pliocenica costituita da livelli sabbioso limosi
-  Formazione argilloso-sabbiosa e limosa pliocenica costituita da argilloso limosi e argilloso sabbiosi
-  Livello piezometrico, -7,97 m da p.c. (16/05/2019)

SEZIONE B - B'



Sezioni geologiche

5. MODELLAZIONE SISMICA

Nella classificazione sismica della Regione Toscana il Comune di Barberino Val d'Elsa si colloca in zona 3 ($a_g/g=0.15$). Tale attribuzione ha un valore meramente amministrativo.

In relazione alle norme tecniche per le costruzioni (D.M.17.01.18) la stima della pericolosità sismica è effettuata con approccio "sito dipendente". L'azione sismica di progetto viene definita in funzione della pericolosità di base del sito.

I caratteri del moto sismico sono descritti dalla distribuzione su territorio nazionale delle seguenti grandezze sulla base delle quali sono definite forme spettrali per la generica probabilità di eccedenza nel periodo di riferimento PVR

a_g : accelerazione massima al sito

F_o : valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale

T_{C^*} : periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

Il valore di a_g è desunto direttamente dalla pericolosità di riferimento, mentre F_o e T_{C^*} sono calcolati in modo che gli spettri di risposta elastici in accelerazione, velocità e spostamento forniti dalle NTC approssimino al meglio i corrispondenti spettri di risposta elastici in accelerazione velocità e spostamento derivanti dalla pericolosità di riferimento. Lo scuotimento del suolo così individuato deve essere corretto per tener conto delle modifiche prodotte dalle condizioni locali del sottosuolo del sito di costruzione e dalla morfologia della superficie. Vengono pertanto determinati categoria di suolo di fondazione e coefficiente di amplificazione topografica e stratigrafica.

Per la determinazione della categoria di suolo di fondazione, come detto in precedenza, è stata eseguita una prova sismica Down Hole nel foro appositamente attrezzato del sondaggio S1-2012 (il report geofisico è allegato) da cui risulta una **categoria di sottosuolo "C"** secondo le NTC18 (D.M.17.01.18).

La categoria topografica dell'area di interesse è **T2**.

5.1 PARAMETRI SISMICI

Per valutare se un'opera strutturale è sicura bisogna far riferimento a degli *stati limite*, che possono verificarsi durante un determinato *periodo di riferimento* della stessa opera. Quindi per poter stimare l'azione sismica, che dovrà essere utilizzata nelle verifiche agli stati limite o nella progettazione, bisognerà stabilire:

- b. in primo luogo la *vita nominale* dell'opera, che congiuntamente alla *classe d'uso*, permette di determinare quel *periodo di riferimento*;
- c. una volta definito il periodo di riferimento e i diversi stati limite da considerare, una volta definite le relative *probabilità di superamento*, è possibile stabilire il *periodo di ritorno* associato a ciascun stato limite;
- d. a questo punto è possibile definire la ***pericolosità sismica di base*** per il sito interessato alla realizzazione dell'opera, facendo riferimento agli studi condotti sul territorio nazionale dal Gruppo di Lavoro 2004 nell'ambito della convenzione-progetto S1 DPC-INGV 2004-2006 e i cui risultati sono stati promulgati mediante l'Ordinanza del Presidente del Consiglio dei Ministri (OPCM) 3519/2006.

VITA NOMINALE, CLASSI D'USO E PERIODO DI RIFERIMENTO

Nelle NTC08 il periodo di riferimento, che non può essere inferiore a 35 anni, è dato dalla seguente relazione:

$$V_R = V_N \cdot C_U \quad (2.1)$$

dove:

V_R = periodo di riferimento

V_N = vita nominale

C_U = coefficiente d'uso

La vita nominale di un'opera strutturale V_N , secondo le NTC08, è definita come il numero di anni nel quale la struttura, purché soggetta alla manutenzione ordinaria, deve potere essere usata per lo scopo al quale è destinata e viene definita attraverso tre diversi valori, a seconda dell'importanza dell'opera e perciò delle esigenze di durabilità:

- e. $V_N \leq 10$ anni per le opere provvisorie, provvisionali e le strutture in fase costruttiva che però abbiano una durata di progetto ≥ 2 anni.

- f. $V_N \geq 50$ anni per le opere ordinarie, ponti, infrastrutture e dighe di dimensioni contenute o di importanza normale.
- g. $V_N \geq 100$ anni per grandi opere, ponti, infrastrutture e dighe di grandi dimensioni o di importanza strategica.

Nel caso specifico $V_N = 50$ anni.

In presenza di azioni sismiche, con riferimento alle conseguenze di una interruzione di operatività o di un eventuale collasso, le costruzioni sono suddivise in classi d'uso. Le NTC08 prevedono quattro classi d'uso a ciascuna delle quali è associato un valore del coefficiente d'uso:

Classe I: Costruzioni con presenza solo occasionale di persone, edifici agricoli. $C_U = 0.7$;

Classe II: Costruzioni il cui uso preveda normali affollamenti, senza contenuti pericolosi per l'ambiente e senza funzioni pubbliche e sociali essenziali. Industrie con attività non pericolose per l'ambiente. Ponti, opere infrastrutturali, reti viarie non ricadenti in Classe d'uso III o in Classe d'uso IV, reti ferroviarie la cui interruzione non provochi situazioni di emergenza. Dighe il cui collasso non provochi conseguenze rilevanti. $C_U = 1.0$;

Classe III: Costruzioni il cui uso preveda affollamenti significativi. Industrie con attività pericolose per l'ambiente. Reti viarie extraurbane non ricadenti in Classe d'uso IV. Ponti e reti ferroviarie la cui interruzione provochi situazioni di emergenza. Dighe rilevanti per le conseguenze di un loro eventuale collasso. $C_U = 1.5$;

Classe IV: Costruzioni con funzioni pubbliche o strategiche importanti, anche con riferimento alla gestione della protezione civile in caso di calamità. Industrie con attività particolarmente pericolose per l'ambiente. Reti viarie, ponti e reti ferroviarie di importanza critica per il mantenimento delle vie di comunicazione, particolarmente dopo un evento sismico. Dighe connesse al funzionamento di acquedotti e a impianti di produzione di energia elettrica. $C_U = 2.0$;

Nel caso in esame viene presa in considerazione la **classe d'uso II** a cui è associato il coefficiente d'uso $C_U = 1$.

Una volta ottenuti V_N e C_U , è possibile calcolare il periodo di riferimento V_R , che qui vale:

$$V_R = 50 * 1 = 50 \text{ anni.}$$

STATI LIMITE, PROBABILITÀ DI SUPERAMENTO E PERIODO DI RITORNO

Le NTC08 prendono in considerazione 4 possibili *stati limite* (SL) individuati facendo riferimento alle prestazioni della costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali e gli impianti: due sono *stati limite di esercizio* (SLE) e due sono *stati limite ultimi* (SLU). Uno stato limite è una condizione superata la quale l'opera non soddisfa più le esigenze per la quale è stata progettata.

Più in particolare le opere e le varie tipologie strutturali devono essere dotate di capacità di garantire le prestazioni previste per le condizioni di esercizio (sicurezza nei confronti di SLE) e di capacità di evitare crolli, perdite di equilibrio e di dissesti gravi, totali o parziali, che possano compromettere l'incolumità delle persone o comportare la perdita di beni, oppure provocare gravi danni ambientali e sociali, oppure mettere fuori servizio l'opera (sicurezza nei confronti di SLU).

Gli stati limite di esercizio sono:

- **Stato Limite di Operatività (SLO):** a seguito del terremoto la costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali, le apparecchiature rilevanti alla sua funzione, non deve subire danni ed interruzioni d'uso significativi;
- **Stato Limite di Danno (SLD):** a seguito del terremoto la costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali, le apparecchiature rilevanti alla sua funzione, subisce danni tali da non mettere a rischio gli utenti e da non compromettere significativamente la capacità di resistenza e di rigidità nei confronti delle azioni verticali ed orizzontali, mantenendosi immediatamente utilizzabile pur nell'interruzione d'uso di parte delle apparecchiature.

Gli stati limite ultimi sono:

- **Stato Limite di salvaguardia della Vita (SLV):** a seguito del terremoto la costruzione subisce rotture e crolli dei componenti non strutturali ed impiantistici e significativi danni dei componenti strutturali cui si associa una perdita significativa di rigidità nei confronti delle azioni orizzontali; la costruzione conserva invece una parte della resistenza e rigidità per azioni verticali e un margine di sicurezza nei confronti del collasso per azioni sismiche orizzontali;

- **Stato Limite di prevenzione del Collasso (SLC):** a seguito del terremoto la costruzione subisce gravi rotture e crolli dei componenti non strutturali ed impiantistici e danni molto gravi dei componenti strutturali; la costruzione conserva ancora un margine di sicurezza per azioni verticali ed un esiguo margine di sicurezza nei confronti del collasso per azioni orizzontali.

Le NTC18, in presenza di azioni sismiche, richiedono le verifiche allo SLO solo per gli elementi non strutturali e per gli impianti di strutture di classi d'uso III e IV (NTC18, punto 7.1). Lo SLO si utilizza anche come riferimento progettuale per quelle opere che devono restare operative durante e subito dopo il terremoto. Le verifiche allo SLC sono, invece, richieste solo per le costruzioni o ponti con isolamento e/o dissipazione (NTC18, punto 7.10).

Ad ogni stato limite è associata una *probabilità di superamento* P_{VR} (Tabella 3.1), ovvero la probabilità che, nel periodo di riferimento V_R , si verifichi almeno un evento sismico ($n \geq 1$) di a_g prefissata (a_g = accelerazione orizzontale massima del suolo) avente frequenza media annua di ricorrenza $\lambda = 1/T_R$ (T_R = periodo di ritorno).

Stato limite di esercizio: operatività	SLO	$P_{VR} = 81\%$
Stato limite di esercizio: danno	SLD	$P_{VR} = 63\%$
Stati limite ultimo: salvaguardia della vita	SLV	$P_{VR} = 10\%$
Stati limite ultimo: di prevenzione del collasso	SLC	$P_{VR} = 5\%$

Tabella 3.1- Stati limite e rispettive probabilità di superamento, nel periodo di riferimento V_R

Fissati V_R e P_{VR} associata ad ogni stato limite, è possibile calcolare il periodo di ritorno dell'azione sismica T_R , espresso in anni, mediante l'espressione riportata nell'**Allegato A** delle NTC08:

$$T_R = -\frac{V_R}{\ln(1 - P_{VR})} \quad (3.1)$$

Tale relazione tra P_{VR} (probabilità) e T_R (statistica) risulta biunivoca poiché utilizza la distribuzione discreta Poissoniana.

Poiché è **$V_R = 50$ anni**, il tempo di ritorno T_R sarà:

Stato limite di esercizio: operatività	SLO	$T_R = 30$
Stato limite di esercizio: danno	SLD	$T_R = 50$
Stati limite ultimo: salvaguardia della vita	SLV	$T_R = 475$
Stati limite ultimo: di prevenzione del collasso	SLC	$T_R = 975$

Tabella 3.2- Stati limite e rispettivi tempi di ritorno, nel periodo di riferimento V_R

DEFINIZIONE DELLA PERICOLOSITÀ SISMICA DI BASE

La pericolosità sismica di base, cioè le caratteristiche del moto sismico atteso al sito di interesse, nelle NTC18, per una determinata probabilità di superamento, si può ritenere definita quando vengono designati un'accelerazione orizzontale massima (a_g) ed il corrispondente spettro di risposta elastico in accelerazione, riferiti ad un suolo rigido e ad una superficie topografica orizzontale.

Per poter definire la pericolosità sismica di base le NTC18 si rifanno ad una procedura basata sui risultati disponibili anche sul sito web dell'INGV <http://esse1-gis.mi.ingv.it/>, nella sezione “Mappe interattive della pericolosità sismica”.

Secondo le NTC18 le forme spettrali sono definite per 9 differenti periodi di ritorno T_R (30, 50, 72, 101, 140, 201, 475, 975 e 2475 anni) a partire dai valori dei seguenti parametri riferiti a terreno rigido orizzontale, cioè valutati in condizioni ideali di sito, definiti nell'Allegato A alle NTC08:

a_g = accelerazione orizzontale massima;

F_0 = valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;

T_C^* = periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

I tre parametri si ricavano per il 50° percentile ed attribuendo a:

a_g , il valore previsto dalla pericolosità sismica S1

F_0 e T_C^* i valori ottenuti imponendo che le forme spettrali in accelerazione, velocità e spostamento previste dalle NTC08 scartino al minimo dalle corrispondenti forme spettrali previste dalla pericolosità sismica S1 (il minimo è ottenuto ai minimi quadrati, su valori normalizzati).

I valori di questi parametri vengono forniti in tabella (Tabella 4.1), contenuta nell'Allegato B delle precedenti NTC08, per i 10751 punti di un

reticolo di riferimento in cui è suddiviso il territorio nazionale, identificati dalle coordinate geografiche longitudine e latitudine.

ID	LON	LAT	T _R = 30			T _R = 50			T _R = 72			T _R = 101		
			a _g	F ₀	T* _c	a _g	F ₀	T* _c	a _g	F ₀	T* _c	a _g	F ₀	T* _c
13111	6.5448	45.1340	0.263	2.500	0.180	0.340	2.510	0.210	0.394	2.550	0.220	0.469	2.490	0.240
13333	6.5506	45.0850	0.264	2.490	0.180	0.341	2.510	0.210	0.395	2.550	0.220	0.469	2.490	0.240
13555	6.5564	45.0350	0.264	2.500	0.180	0.340	2.510	0.200	0.393	2.550	0.220	0.466	2.500	0.240
13777	6.5621	44.9850	0.263	2.500	0.180	0.338	2.520	0.200	0.391	2.550	0.220	0.462	2.510	0.240
12890	6.6096	45.1880	0.284	2.460	0.190	0.364	2.510	0.210	0.431	2.500	0.220	0.509	2.480	0.240
13112	6.6153	45.1390	0.286	2.460	0.190	0.366	2.510	0.210	0.433	2.500	0.220	0.511	2.480	0.240
13334	6.6210	45.0890	0.288	2.460	0.190	0.367	2.510	0.210	0.434	2.500	0.220	0.511	2.490	0.240
13556	6.6268	45.0390	0.288	2.460	0.190	0.367	2.510	0.210	0.433	2.510	0.220	0.510	2.490	0.240
13778	6.6325	44.9890	0.288	2.460	0.190	0.366	2.520	0.210	0.430	2.510	0.220	0.507	2.500	0.240
14000	6.6383	44.9390	0.286	2.470	0.190	0.363	2.520	0.210	0.426	2.520	0.220	0.502	2.500	0.240
14222	6.6439	44.8890	0.284	2.470	0.190	0.360	2.530	0.210	0.421	2.530	0.220	0.497	2.500	0.240
12891	6.6803	45.1920	0.306	2.430	0.200	0.389	2.500	0.210	0.467	2.470	0.230	0.544	2.490	0.230
10228	6.6826	45.7940	0.283	2.420	0.200	0.364	2.460	0.220	0.430	2.460	0.240	0.505	2.440	0.250
13113	6.6860	45.1430	0.309	2.430	0.200	0.391	2.510	0.210	0.470	2.470	0.230	0.546	2.490	0.230
10450	6.6885	45.7450	0.278	2.440	0.200	0.356	2.480	0.220	0.415	2.500	0.230	0.485	2.470	0.250
13335	6.6915	45.0930	0.310	2.430	0.200	0.392	2.510	0.210	0.470	2.480	0.230	0.546	2.500	0.230
10672	6.6942	45.6950	0.275	2.450	0.200	0.351	2.490	0.210	0.406	2.520	0.230	0.475	2.490	0.250
13557	6.6973	45.0430	0.311	2.440	0.200	0.392	2.520	0.210	0.469	2.480	0.230	0.545	2.500	0.230
13779	6.7029	44.9930	0.310	2.440	0.200	0.391	2.520	0.210	0.467	2.480	0.230	0.543	2.500	0.230

Tabella 4.1- Stralcio della tabella contenuta nell' Allegato B delle NTC08, che fornisce i 3 parametri di pericolosità sismica, per diversi periodi di ritorno e per ogni nodo del reticolo che viene identificato da un ID e dalle coordinate geografiche.

Qualora la pericolosità sismica del sito sul reticolo di riferimento non consideri il periodo di ritorno T_R corrispondente alla V_R e P_{V_R} fissate, il valore del generico parametro p ad esso corrispondente potrà essere ricavato per interpolazione (Figura 4.1), a partire dai dati relativi ai tempi di ritorno previsti nella pericolosità di base, utilizzando la seguente espressione dell' Allegato A alle NTC08:

$$\log(p) = \log(p_1) + \log\left(\frac{p_2}{p_1}\right) \cdot \log\left(\frac{p_2}{p_1}\right) \cdot \left[\log\left(\frac{T_{R2}}{T_{R1}}\right)\right]^{-1} \quad (4.1)$$

nella quale p è il valore del parametro di interesse (a_g, F₀, T_C^{*}) corrispondente al periodo di ritorno T_R desiderato, mentre p_{1, 2} è il valore di tale parametro corrispondente al periodo di ritorno T_{R1, 2}.

Per un qualunque punto del territorio non ricadente nei nodi del reticolo di riferimento, i valori dei parametri p possono essere calcolati come

media pesata dei valori assunti da tali parametri nei quattro vertici della maglia elementare del reticolo di riferimento contenente il punto in esame, utilizzando l'espressione dell'Allegato A alle NTC08:

$$p = \frac{\sum_{i=1}^4 \frac{p_i}{d_i}}{\sum_{i=1}^4 \frac{1}{d_i}} \quad (4.2)$$

nella quale p è il valore del parametro di interesse (a_g , F_0 , T_C^*) corrispondente al punto considerato, p_i è il valore di tale parametro nell' i -esimo vertice della maglia elementare contenente il punto in esame e d_i è la distanza del punto in esame dall' i -esimo vertice della suddetta maglia.

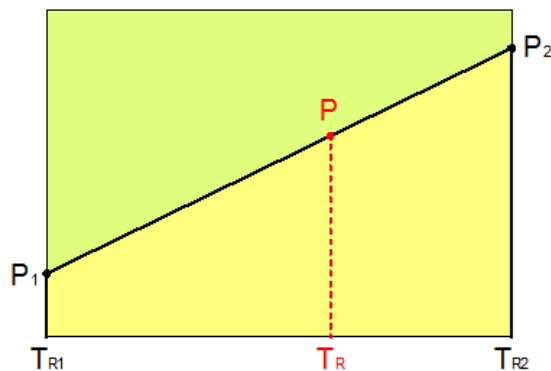


Figura 4.1 - Interpolazione dei periodi di ritorno, per ottenere i parametri di pericolosità sismica, in accordo alla procedura delle NTC08.

La procedura per interpolare le coordinate geografiche è schematizzata nella Figura 4.2

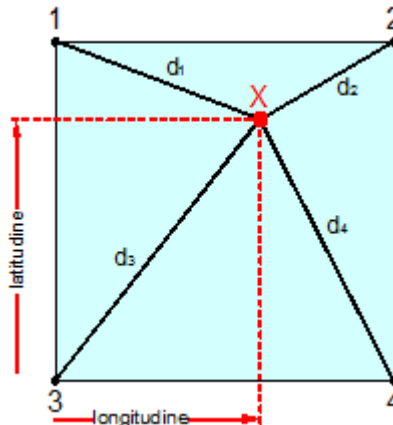


Figura 4.2 - Interpolazione delle coordinate geografiche, per ottenere i parametri di pericolosità sismica, in accordo alla procedura delle NTC08.

Pertanto, per poter procedere all'interpolazione delle coordinate geografiche, in accordo alla procedura delle NTC08, bisogna calcolare le distanze che intercorrono tra i 4 punti del reticolo e il punto di interesse. Questo calcolo può essere eseguito approssimativamente utilizzando le formule della trigonometria sferica, che danno la distanza geodetica tra due punti, di cui siano note le coordinate geografiche. Utilizzando quindi il teorema di Eulero, la distanza d tra due punti, di cui siano note latitudine e longitudine, espresse però in radianti, si ottiene dall'espressione seguente:

$$d = R \cdot \arccos[\sin(\text{lat}\beta) \cdot \sin(\text{lat}\alpha) + \cos(\text{lat}\beta) \cdot \cos(\text{lat}\alpha) \cdot \cos(\text{lon}\alpha - \text{lon}\beta)] \quad (4.3)$$

dove $R = 6371$ è il raggio medio terrestre in km, mentre $\text{lat}\alpha$, $\text{lon}\alpha$, $\text{lat}\beta$ e $\text{lon}\beta$ sono la latitudine e la longitudine, espresse in radianti, di due punti A e B di cui si vuole calcolare la distanza.

La formula di interpolazione sopra proposta, semplice da usare, presenta però l'inconveniente di condurre a valori di pericolosità lievemente diversi per punti affacciati ma appartenenti a maglie contigue. La modestia delle differenze (scostamenti in termini di PGA dell'ordine di $\pm 0,01g$ ossia della precisione dei dati) a fronte della semplicità d'uso, rende tale stato di cose assolutamente accettabile.

Qualora si vogliano rappresentazioni continue della funzione interpolata, si dovrà ricorrere a metodi di interpolazione più complessi, ad esempio i polinomi di Lagrange.

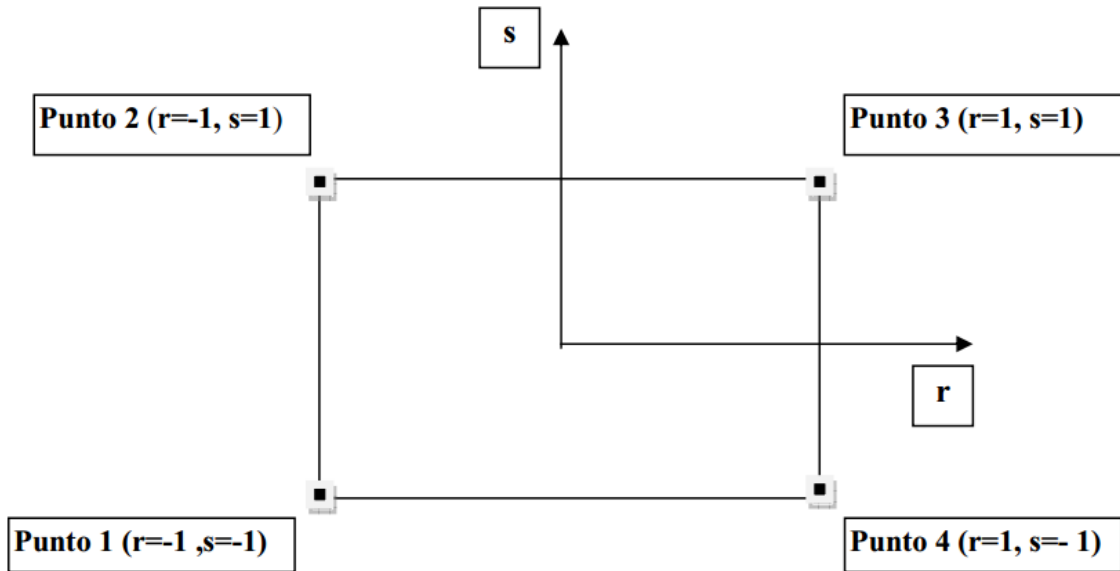


Figura 4.3 - Applicazione dell'interpolazione bilineare.

Definiti i 4 vertici di una generica maglia i polinomi di Lagrange sono così determinati:

$$h_1 = (1-r) \cdot (1-s)/4 \quad (4.4)$$

$$h_2 = (1-r) \cdot (1+s)/4 \quad (4.5)$$

$$h_3 = (1+r) \cdot (1+s)/4 \quad (4.6)$$

$$h_4 = (1+r) \cdot (1-s)/4 \quad (4.7)$$

Tra le coordinate x, y di un punto generico e le coordinate r, s dello stesso punto valgono le seguenti relazioni:

$$4x = \sum_{i=1}^4 h_i \cdot x_i = [(1-r) \cdot (1-s) \cdot x_1 + (1-r) \cdot (1+s) \cdot x_2 + (1+r) \cdot (1+s) \cdot x_3 + (1+r) \cdot (1-s) \cdot x_4] \quad (4.8)$$

$$4y = \sum_{i=1}^4 h_i \cdot y_i = [(1-r) \cdot (1-s) \cdot y_1 + (1-r) \cdot (1+s) \cdot y_2 + (1+r) \cdot (1+s) \cdot y_3 + (1+r) \cdot (1-s) \cdot y_4] \quad (4.9)$$

La soluzione del sistema di equazioni non lineari è ottenuta iterativamente e, tramite i valori di r ed s , si determinano i parametri a_g, F_0, T_C^* dall'equazione:

$$4p = \sum_{i=1}^4 h_i \cdot p_i = [(1-r) \cdot (1-s) \cdot p_1 + (1-r) \cdot (1+s) \cdot p_2 + (1+r) \cdot (1+s) \cdot p_3 + (1+r) \cdot (1-s) \cdot p_4] \quad (4.10)$$

Dove p rappresenta il parametro cercato.

PERICOLOSITÀ SISMICA DI SITO

Il moto generato da un terremoto in un sito dipende dalle particolari condizioni locali, cioè dalle caratteristiche topografiche e stratigrafiche dei depositi di terreno e degli ammassi rocciosi e dalle proprietà fisiche e meccaniche dei materiali che li costituiscono. Per la singola opera o per il singolo sistema geotecnico la risposta sismica locale consente di definire le modifiche che un segnale sismico subisce, a causa dei fattori anzidetti, rispetto a quello di un sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale (sottosuolo di categoria A, definito al § 3.2.2).

a. Coefficienti sismici

I coefficienti sismici orizzontale K_H e verticale K_V dipendono del punto in cui si trova il sito oggetto di analisi e del tipo di opera da calcolare. Il parametro di entrata per il calcolo è il tempo di ritorno (T_R) dell'evento sismico che è valutato come segue:

$$T_R = -\frac{V_R}{\ln(1 - P_{VR})} \quad (5.1)$$

Con V_R vita di riferimento della costruzione e P_{VR} probabilità di superamento, nella vita di riferimento, associata allo stato limite considerato. La vita di riferimento dipende dalla vita nominale della costruzione e dalla classe d'uso della costruzione (in linea con quanto previsto al punto 2.4.3 delle NTC). In ogni caso V_R non può essere inferiore a 35 anni.

b. Stabilità dei pendii e fondazioni

Nel caso di stabilità dei pendii i coefficienti K_h e K_v sono così determinati:

$$K_h = \beta_s \cdot \left(\frac{a_{\max}}{g} \right) \quad (5.2)$$

$$K_v = \pm 0.5 \cdot K_h \quad (5.3)$$

Con

β_s coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito;

a_{\max} accelerazione orizzontale massima attesa al sito;

g accelerazione di gravità.

I valori di β_s sono riportati nella tabella 5.1.

	Categoria di sottosuolo	
	A	B, C, D, E
	β_s	β_s
$0.2 < a_g(g) \leq 0.4$	0.30	0.28
$0.1 < a_g(g) \leq 0.2$	0.27	0.24
$a_g(g) \leq 0.1$	0.20	0.20

Tabella 5.1- Coefficienti di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito.

Tutti i fattori presenti nelle precedenti formule dipendono dall'accelerazione massima attesa al sito di riferimento rigido e dalle caratteristiche geomorfologiche del territorio.

$$a_{\max} = S_S \cdot S_T \cdot a_g \quad (5.4)$$

S_S (effetto di amplificazione stratigrafica) ($0.90 \leq S_S \leq 1.80$) è funzione di F_0 (Fattore massimo di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale) e della categoria di suolo (A, B, C, D, E).

S_T (effetto di amplificazione topografica), varia con il variare delle quattro categorie topografiche:

T1: $S_T = 1.0$; **T2:** $S_T = 1.20$; **T3:** $S_T = 1.2$; **T4:** $S_T = 1.40$.

c. Muri di sostegno

Per i muri di sostegno pendii i coefficienti K_h e K_v sono così determinati:

$$K_h = \beta_m \cdot \left(\frac{a_{\max}}{g} \right) \quad (5.5)$$

$$K_v = \pm 0.5 \cdot K_h \quad (5.6)$$

Con:

β_m coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito, per i muri che non siano in grado di subire spostamenti relativi rispetto al terreno assume valore unitario altrimenti assume i valori riportati nella Tabella 5.2.

	Categoria di sottosuolo	
	A	B, C, D, E
	β_m	B_m
$0.2 < a_g(g) \leq 0.4$	0.31	0.31
$0.1 < a_g(g) \leq 0.2$	0.29	0.24
$a_g(g) \leq 0.1$	0.20	0.18

Tabella 5.2 - Coefficienti di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito.

a_{max} accelerazione orizzontale massima attesa al sito;

g accelerazione di gravità.

Tutti i fattori presenti nelle precedenti formule dipendono dall'accelerazione massima attesa sul sito di riferimento rigido e dalle caratteristiche geomorfologiche del territorio.

$$a_{\max} = S_S \cdot S_T \cdot a_g \quad (5.7)$$

S_S è il coefficiente comprendente l'effetto di amplificazione stratigrafica S_s e di amplificazione topografica S_T .

a_g accelerazione orizzontale massima attesa su sito di riferimento rigido.

PERICOLOSITÀ SISMICA

Via

Lat: Long: Alt: m

Datum

Parametri sismici

Lat. (ED50) Long. (ED50)

Classe dell'edificio

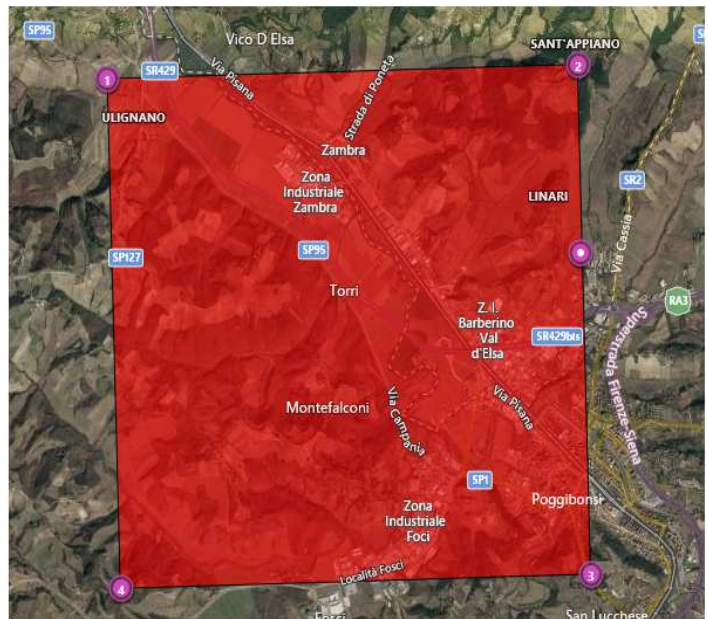
Coefficiente d'uso C_u

Vita nominale anni

Interpolazione

	Stato limite	T_r [anni]	a_g [g]	F_0 [-]	TC^* [s]
Px	Operatività (SLO)	30	0,045	2,533	0,244
	Danno (SLD)	50	0,057	2,540	0,254
	Salvaguardia vita (SLV)	475	0,137	2,484	0,278
	Prevenzione collasso (SLC)	975	0,172	2,516	0,284
P1	Operatività (SLO)	30	0,046	2,527	0,244
	Danno (SLD)	50	0,057	2,530	0,253
	Salvaguardia vita (SLV)	475	0,140	2,473	0,277
	Prevenzione collasso (SLC)	975	0,175	2,511	0,283
P2	Operatività (SLO)	30	0,045	2,551	0,245

Periodo riferimento azione sismica



PERICOLOSITÀ SISMICA DI BASE

Vita nominale (V_n): 50 [anni]

Classe d'uso: II

ASSOCIAZIONE PROFESSIONALE – Via Andrea del Castagno, 8 – 50132 Firenze – Tel. 055 571393 / 575954 – Fax. 055 5522329

Codice Fiscale e Partita IVA 02287880484

Coefficiente d'uso (Cu): 1
Periodo di riferimento (Vr): 50 [anni]

Periodo di ritorno (Tr) SLO: 30 [anni]
Periodo di ritorno (Tr) SLD: 50 [anni]
Periodo di ritorno (Tr) SLV: 475 [anni]
Periodo di ritorno (Tr) SLC: 975 [anni]

Tipo di interpolazione: Media ponderata

Coordinate geografiche del punto

Latitudine (WGS84): 43,4918938 [°]
Longitudine (WGS84): 11,1455135 [°]
Latitudine (ED50): 43,4928589 [°]
Longitudine (ED50): 11,1464939 [°]

Coordinate dei punti della maglia elementare del reticolo di riferimento che contiene il sito e valori della distanza rispetto al punto in esame

Punto	ID	Latitudine (ED50) [°]	Longitudine (ED50) [°]	Distanza [m]
1	21166	43,509940	11,077270	5897,51
2	21167	43,511350	11,146130	2056,19
3	21389	43,461370	11,148050	3503,79
4	21388	43,459960	11,079190	6547,98

Parametri di pericolosità sismica per TR diversi da quelli previsti nelle NTC, per i nodi della maglia elementare del reticolo di riferimento

Punto 1

Stato limite	Tr [anni]	ag [g]	F0 [-]	Tc* [s]
SLO	30	0,046	2,527	0,244
SLD	50	0,057	2,530	0,253
	72	0,068	2,497	0,259
	101	0,078	2,491	0,263
	140	0,089	2,463	0,268
	201	0,103	2,458	0,269
SLV	475	0,140	2,473	0,277
SLC	975	0,175	2,511	0,283

	2475	0,226	2,560	0,293
--	------	-------	-------	-------

Punto 2

Stato limite	Tr [anni]	ag [g]	F0 [-]	Tc* [s]
SLO	30	0,045	2,551	0,245
SLD	50	0,056	2,557	0,254
	72	0,065	2,547	0,261
	101	0,074	2,530	0,265
	140	0,085	2,520	0,269
	201	0,098	2,507	0,271
SLV	475	0,133	2,498	0,279
SLC	975	0,168	2,523	0,285
	2475	0,218	2,571	0,293

Punto 3

Stato limite	Tr [anni]	ag [g]	F0 [-]	Tc* [s]
SLO	30	0,046	2,524	0,244
SLD	50	0,057	2,528	0,254
	72	0,068	2,494	0,260
	101	0,078	2,491	0,264
	140	0,089	2,464	0,269
	201	0,103	2,458	0,270
SLV	475	0,140	2,472	0,277
SLC	975	0,175	2,510	0,283
	2475	0,226	2,559	0,293

Punto 4

Stato limite	Tr [anni]	ag [g]	F0 [-]	Tc* [s]
SLO	30	0,047	2,500	0,243
SLD	50	0,058	2,522	0,252
	72	0,069	2,491	0,258
	101	0,079	2,497	0,261
	140	0,091	2,468	0,266
	201	0,104	2,464	0,267
SLV	475	0,141	2,477	0,276
SLC	975	0,176	2,514	0,282
	2475	0,226	2,572	0,292

Punto d'indagine

Stato limite	Tr [anni]	ag [g]	F0 [-]	Tc* [s]
SLO	30	0,045	2,533	0,244
SLD	50	0,057	2,540	0,254
SLV	475	0,137	2,484	0,278
SLC	975	0,172	2,516	0,284

PERICOLOSITÀ SISMICA DI SITO

Coefficiente di smorzamento viscoso ξ : 5 %
Fattore di alterazione dello spettro elastico $\eta=[10/(5+\xi)]^{(1/2)}$: 1,000
Categoria sottosuolo: C
Categoria topografica:
T2: Pendii con inclinazione media maggiore di 15°

Muri di sostegno NTC 2008

Coefficienti	SLO	SLD	SLV	SLC
kh	0,015	0,018	0,059	0,071
kv	0,007	0,009	0,030	0,036
amax [m/s ²]	0,803	1,002	2,423	2,914
Beta	0,180	0,180	0,240	0,240

Muri di sostegno che non sono in grado di subire spostamenti

Coefficienti	SLO	SLD	SLV	SLC
kh	0,082	0,102	0,247	0,297
kv	0,041	0,051	0,124	0,149
amax [m/s ²]	0,803	1,002	2,423	2,914
Beta	1,000	1,000	1,000	1,000

Paratie NTC 2008

Altezza paratia (H): 15,0 [m]
Spostamento ammissibile us: 0,015 [m]

Coefficienti	SLO	SLD	SLV	SLC
kh	0,045	0,056	0,136	0,164
kv	--	--	--	--
amax [m/s ²]	0,803	1,002	2,423	2,914
Beta	0,650	0,650	0,650	0,650

Stabilità di pendii e fondazioni

Coefficienti	SLO	SLD	SLV	SLC
kh	0,016	0,020	0,059	0,071
kv	0,008	0,010	0,030	0,036
amax [m/s ²]	0,803	1,002	2,423	2,914

Beta	0,200	0,200	0,240	0,240
------	-------	-------	-------	-------

Muri di sostegno NTC 2018

Coefficienti	SLO	SLD	SLV	SLC
kh	--	0,048	0,094	--
kv	--	0,024	0,047	--
amax [m/s ²]	0,803	1,002	2,423	2,914
Beta	--	0,470	0,380	--

Fronti di scavo e rilevati

Coefficienti	SLO	SLD	SLV	SLC
kh	--	0,048	0,094	--
kv	--	0,024	0,047	--
amax [m/s ²]	0,803	1,002	2,423	2,914
Beta	--	0,470	0,380	--

Paratie NTC 2018

Altezza paratia (H):

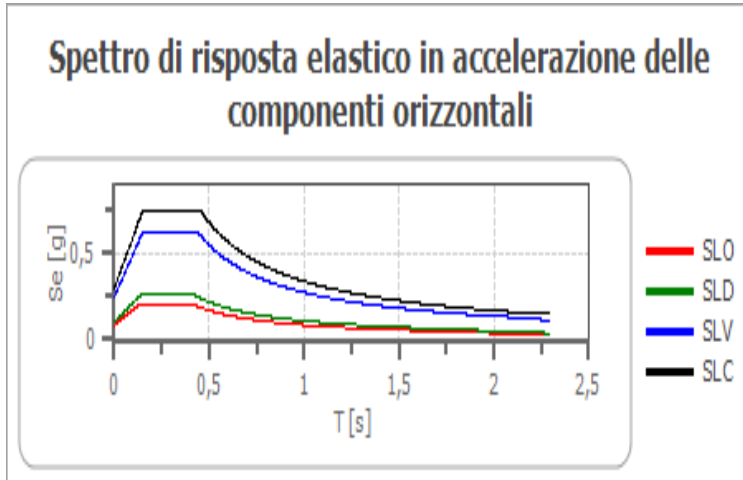
15,0 [m]

Spostamento ammissibile us:

0,015 [m]

Coefficienti	SLO	SLD	SLV	SLC
kh	0,054	0,067	0,163	0,196
kv	--	--	--	--
amax [m/s ²]	0,803	1,002	2,423	2,914
Beta	0,776	0,776	0,776	0,776

Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali



	cu	ag [g]	F0 [-]	Tc* [s]	Ss [-]	Cc [-]	St [-]	S [-]	η [-]	TB [s]	TC [s]	TD [s]	Se(0) [g]	Se(TB) [g]
SLO	1,0	0,045	2,533	0,244	1,500	1,670	1,200	1,800	1,000	0,136	0,408	1,782	0,082	0,207
SLD	1,0	0,057	2,540	0,254	1,500	1,650	1,200	1,800	1,000	0,140	0,419	1,827	0,102	0,260
SLV	1,0	0,137	2,484	0,278	1,500	1,600	1,200	1,800	1,000	0,148	0,444	2,149	0,247	0,614
SLC	1,0	0,172	2,516	0,284	1,440	1,590	1,200	1,728	1,000	0,150	0,451	2,288	0,297	0,748

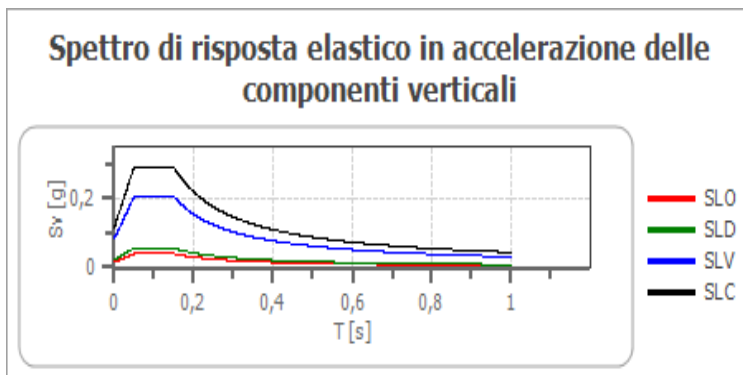
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti verticali

Coefficiente di smorzamento viscoso ξ :

5 %

Fattore di alterazione dello spettro elastico $\eta = [10 / (5 + \xi)]^{(1/2)}$:

1,000



	cu	ag [g]	F0 [-]	Tc* [s]	Ss [-]	Cc [-]	St [-]	S [-]	η [-]	TB [s]	TC [s]	TD [s]	Se(0) [g]	Se(TB) [g]
SLO	1,0	0,045	2,533	0,244	1	1,670	1,200	1,200	1,000	0,050	0,150	1,000	0,016	0,040
SLD	1,0	0,057	2,540	0,254	1	1,650	1,200	1,200	1,000	0,050	0,150	1,000	0,022	0,056
SLV	1,0	0,137	2,484	0,278	1	1,600	1,200	1,200	1,000	0,050	0,150	1,000	0,082	0,205
SLC	1,0	0,172	2,516	0,284	1	1,590	1,200	1,200	1,000	0,050	0,150	1,000	0,116	0,291

LIQUEFAZIONE

L'area è costituita da prevalenti depositi argillosi pliocenici, coesivi e sovraconsolidati. Lenti di sabbie limose sono confinate e comunque anch'esse di età pliocenica. L'area ATOP è quindi esclusa da fenomeni di liquefazione per l'assenza di geomateriali "non coesivi saturi" scarsamente addensati e per la contemporanea assenza di una falda s.s...

6. MODELLO GEOTECNICO

PARAMETRI NOMINALI O SPERIMENTALI

Per la definizione dei parametri geotecnici sperimentali, indispensabili per le analisi di stabilità di un versante, ma anche per le eventuali opere di consolidamento, sono a disposizione tutte le prove eseguite, in sito ed presso il laboratorio di Meccanica delle Terre. Nella parametrizzazione si è tenuto conto della stratigrafia riportata al punto precedente e che per comodità di lettura si sintetizza di seguito:

- **Livello A** (spessore di circa 3,5 m – 5,5 m di profondità da p.c.): coltre di copertura coesiva mobilitata in parte o in toto per soliflusso.
- **Livello B** (tra la base di **A** e 8÷9 metri di profondità dal p.c.): argilla limosa, con intercalazioni limose-sabbiose, corrispondente alla Formazione argilloso-sabbiosa e limosa (FAAb), a luoghi consistente, ma **alterata**.
- **Livello C** (tra 8-9 metri e 17-18 m di profondità dal p.c.): argilla **molto consistente**, con intercalazioni limose-sabbiose (FAAb), **poco alterata**.
- **Livello C*** (da 17-18 metri di profondità dal p.c. in poi): argilla **molto consistente**, con intercalazioni limose-sabbiose (FAAb), **non alterata**.

a. Prove SPT

SPT	Prof	N spt	strato
S1-2012 SPT 1	18.1	Rifiuto (13 cm)	C
S1-2012 SPT 2	35.0	Rifiuto (14 cm)	D

b. Prove di laboratorio geotecnico 2012

In allegato sono riportati i certificati relativi alle analisi di laboratorio geotecnico eseguite dal laboratorio di Ichnogeo s.a.s. Per maggiore facilità di lettura, si riporta di seguito una tabella di sintesi con i risultati riferiti ai parametri maggiormente significativi.

Parametri fisici

Camp.	Prof. (m)	Ghiaia %	Sabbia %	Limo %	Argilla %	γ (kN/m ³)	wn %	LL %	LP %	IP	Ic	Strato
C1	6.0	0.5	3.8	43.3	52.4	20.63	22.69	57	29	28	1.22	B
C2	12.0	1.9	23.3	36.4	38.4	20.52	22.48	52	27	25	1.18	C
G1	18.1	0.0	62,5	26.2	11.4	-	-	-	-	-	-	D (tetto)
G2	35.0	0.1	2.8	42.6	54.5	-	-	-	-	-	-	D (fondo foro)

Parametri meccanici

Camp.	Prof. (m)	ϕ' (°)	c' (kPa)	Cu (kPa)	eo	Cc	Eed (MPa)	K (cm/s)	Cv (cm ² /s)	Strato
C1	6.0	23.9	1.4	95	0.567	0.22	6,7	1.78×10^{-8}	1.25×10^{-3}	B
C2	12.0	24.08	0.1	-	-	-	-	-	-	C

c. Prove di laboratorio geotecnico pregresse

Nell'anno 2005 furono eseguiti tre sondaggi a carotaggio continuo da cui vennero prelevati campioni analizzati presso il laboratorio geotecnico di Ichnogeo s.a.s..

Di seguito si riportano i risultati di quelle analisi con riferimento al modello geologico messo a punto con i risultati dell'attuale estensione delle indagini.

Camp.	
S1-2005	C1 da -1.5 a -2.0 m
	C2 da -6.0 a -6.5 m
S2-2005	C1 da -3.0 a -3.5 m
	C2 da -9.0 a -9.5 m
S3-2005	C1 da -1.5 a -2.0 m
	C2 da -7.5 a -8.0 m

Parametri fisici

Camp.	Prof. (m)	Ghiaia %	Sabbia %	Limo %	Argilla %	LL %	LP %	IP	Strato
S1C1	-	-	-	-	-	-	-	-	A
S1C2	6.0	0.89	3.11	58.51	37.49	58	30	28	B
S2C1	3.0	0.16	1.84	55.54	42.46	61	31	30	A
S2C2	-	-	-	-	-	-	-	-	C
S3C1	1.5	0.74	20.26	79.00	0	82	36	46	A
S3C2	7.5	0	1.00	85.78	13.22	53	28	25	B

d. Prove penetrometriche statiche CPT

In allegato sono riportati i certificati delle prove penetrometriche statiche eseguite nel maggio 2005 sulla particella di interesse. Tutte le prove si conclusero con il rifiuto strumentale (sotto forma di disancoraggio del dispositivo di spinta) alla profondità alla quale avviene il passaggio tra gli orizzonti B e C. Le prove 5 e 6 sono state utilizzate per il disegno della sezione stratigrafica dell'area di interesse poiché ricadenti nell'area del fabbricato in progetto. Gli orizzonti di alterazione e gli strati sono ben correlabili con il sondaggio di nuova esecuzione; ne emerge un quadro più esaustivo sulla stima dello spessore dell'orizzonte soggetto a soliflusso, come visibile in allegato.

I parametri geotecnici sono ricavati dall'elaborazione delle prove secondo i metodi e le correlazioni comunemente in uso, riportate negli allegati allora prodotti dallo Studio Associato di Geologia Applicata (Badia Pozzeveri LU) che svolse all'epoca le indagini. Sulla base dei dati delle prove penetrometriche si ha:

Livello individuato in base alla resistenza penetrometrica	Qc med. (kg/cm²)	Cu med. (kg/cm²)	E_{ed} (kg/cm²)	Orizzonte stratigrafico di correlazione
Primo livello superficiale (fino a 1,6 m in CPT 5 e fino a 2 m in CPT 6)	17 - 12	0.7 - 0.5	50 - 40	A
Secondo livello (fino a 7,2 m in CPT 5 e fino a 5.6 m in CPT 6)	32 - 26	1 - 0.85	94 - 98	B parte superiore
Terzo livello (da 7,2 m in CPT 5 e da 5.6 m in CPT 6)	50 - 56	1.5 - 1.7	150 - 165	B parte inferiore

Le indagini pregresse, come detto in precedenza, sono state integrate da:

- un sondaggio a carotaggio continuo, attrezzato per l'esecuzione della prova sismica down hole, a 35 m da p.c.;
- un secondo sondaggio a carotaggio continuo portato a 17 m da p.c.;
- due prove penetrometriche statiche condotte fino a 12 m da p.c.;
- una prova sismica down hole;
- analisi di laboratorio geotecnico.

Sondaggi geognostici 2017

Durante la perforazione del sondaggio S1 sono state eseguite prove SPT e prelevati i campioni indisturbati di terreno inviati al laboratorio di Meccanica delle Terre.

Di seguito si elencano le prove SPT svolte:

SPT n°	Prof. (m da p.c.)	N 1,2,3	N spt	Orizzonte stratigrafico di correlazione
1	3,5	6 / 8 / 11	19	A-B parte superiore
2	6,5	7 / 12 / 15	27	B
3	18,5	19 / 22 / 27	49	C parte superiore

In terreni argillosi, le prove SPT danno indicazioni qualitative e non sono direttamente correlate con i parametri geotecnici. Sono stati, inoltre, prelevati i seguenti campioni indisturbati:

Campione n°	Prof. (m da p.c.)		Orizzonte stratigrafico di correlazione
C1	3	- 3,5	A parte superiore
C2	6	- 6,5	B
C3	18	- 18,5	C parte superiore

Il sondaggio S2/2017 è stato realizzato, esclusivamente a carotaggio per il riconoscimento stratigrafico, nei pressi della prova CPT 1/2017, che si era arrestata al passaggio stratigrafico tra gli strati B e C.

Nei fori di sondaggio, sulle carote, sono state, inoltre, effettuate numerose prove con pocket penetrometro e scissometro tascabile.

Prove penetrometriche statiche CPT 2017

Le due prove penetrometriche sono state eseguite nella parte bassa del versante di interesse. Si rileva che la prova CPT2 ha raggiunto a fine esecuzione la base dello strato B, cosa che ha poi obbligato all'esecuzione, per conferma, del sondaggio S2. La prova CPT1 ha invece raggiunto il substrato a 7 m da p.c., indice di una base dello strato B molto inclinata relativamente alla porzione di valle dell'area.

Le analisi di laboratorio 2017, realizzate dalla IGETECMA di Montelupo fiorentino, sono riassunte nella tabella seguente (i certificati, con i dati completi, sono riportati in allegato):

<i>Campione</i>	<i>SIC1</i>	<i>SIC2</i>	<i>SIC3</i>
Prof. (m)	3-3,5	6-6,5	18-18,5
Orizzonte di rif.to	A-B sup	B	C sup
Peso di volume naturale (kN/m ³)	20,4	20,2	20,5
Peso di volume secco (kN/m ³)	16,9	17,4	16,7
Contenuto d'acqua (%)	20,51	22,15	21,32
Limite Liquido (%)	47	45,8	48,2
Limite plastico (%)	18,7	17,3	21,7
Indice plastico IP	28,3	28,5	26,5
Indice di consistenza Ic	0,94	0,83	1,01
Angolo di attrito efficace ϕ (°)	25,9	26,2	
Coesione efficace c' (kPa)	9,9	8,8	
Coesione non drenata Cu1 (kPa)		87,7	
Coesione non drenata Cu2 (kPa)		121,7	
Rapporto di ricomprensione Rr		0,02114	0,04882
Rapporto di compressione Rc		0,09597	0,1446
Rapporto di rigonfiamento Rs		0,0391	0,06653
Pressione di preconsolidazione max δ'_{vmax} (kPa)		275,3	882,6
Coefficiente di consolidazione verticale cv (cm ² /sec)		5,92*10 ⁻⁴	3,97*10 ⁻⁴
Permeabilità k (cm/s)		3,46*10 ⁻⁹	1,31*10 ⁻⁹

I parametri non drenati derivanti dall'elaborazione delle prove penetrometriche statiche sono stati utilizzati a conferma della parametrizzazione geotecnica svolta già per il versante e per l'edificio C.

Sono state realizzate ulteriori terebrazioni riguardanti l'area di specifico interesse le cui stratigrafie sono state inserite nelle sezioni geologiche, consentendo la ricostruzione del Modello Geologico di Riferimento (MGR). I campioni indisturbati prelevati sono ancora oggetti di analisi cicliche e dinamiche in laboratorio, i cui risultati verranno utilizzati per la fase esecutiva delle opere.

CARATTERIZZAZIONE DEL VOLUME SIGNIFICATIVO E RELATIVO MODELLO GEOTECNICO

Le verticali indagate concordano tra loro dal punto di vista dei litotipi e dal punto di vista stratigrafico. Mediante la combinazione dei dati ricavati dalle indagini geologiche e geotecniche, programmate e restituite da altri Autori e di proprietà ATOP, esposti nei capitoli precedenti, si ottiene la parametrizzazione caratteristica per le valutazioni di progetto relativa al volume significativo. Per i parametri nominali si rimanda alle sezioni geotecniche.

Il Modello Geotecnico è rappresentato nella tabella seguente.

<i>Parametro caratteristico k</i>	<i>Livello A</i>	<i>Livello B</i>	<i>Livello C</i>	<i>Livello C*</i>
γ peso di volume (kN/m ³)	18,5	20,0	20,04	20,20
γ_{sat} peso di volume (kN/m ³)	20,0	21,5	21,8	21,5
c_u coesione non drenata (kPa)	23,64	59,10	90,0	95,0
c' coesione efficace (kPa)	0,0	6,47	22,0	30
ϕ' angolo di attrito efficace (°)	17,5	21,7	26	25
E_{ed} modulo edometrico (MPa)	4,0	7,0	25	> 40
Spessore Livelli geotecnici (m)	3,5 – 5,5	4,5- 5,5	10,0	>30

Falda – I livelli sabbiosi subordinati reperiti nello strato C e nello strato B contengono acqua, ma non si è in presenza di una vera falda freatica od artesianica sul luogo di intervento, quanto di infiltrazioni dalla superficie discretamente permeabile. A livello di sbancamento, fatte salve localizzate infiltrazioni, la falda deve essere ritenuta assente, ma il livello A va considerato comunque saturo.

VERSANTE ALLO STATO ATTUALE E PARAMETRIZZAZIONE GEOTECNICA PER GLI INTERVENTI DI CARATTERE GEOTECNICO

Gli interventi di miglioramento delle condizioni del versante effettuati in più step in passato sono stati i seguenti:

- trincea drenante sotto la strada di Linari (pratica edilizia del 2008);
- interventi necessari (prescrizioni del precedente RU per l'area ATOP) per la realizzazione dell'edificio C:
 - o ulteriori interventi di regimazione (drenaggi e sistemazione delle fossette superficiali) nel settore compreso tra il drenaggio 2008 ed il limite dell'area edificata;

- muro posto al limite dell'area del parcheggio a monte, fondato su pali trivellati (inseriti in un secondo tempo, dopo le manifestazioni di instabilità dell'opera);
- realizzazione dell'edificio C, su pali trivellati di grande diametro integrati dall'azione di contenimento esercitata dal muro del seminterrato lato monte (in pratica un muro di sostegno delle terre integrato nella progettazione).

Tra il fondo valle e il muro di contenimento citato in precedenza, lo strato geotecnico A è stato in parte rimosso dai lavori di sbancamento per la realizzazione dell'edificio C.

Le caratteristiche dei muri e delle palificazioni sono state tratte dai seguenti elaborati di progetto relativi all'edificio C, depositati presso l'Ufficio del Genio Civile di Firenze:

- Ing.Fabbrini Giovanni-Luigi. Progetto per la costruzione di un nuovo edificio produttivo - Muro semiperimetrale, relazione di calcolo, verifica di stabilità globale;
- Ing.Fabbrini Giovanni-Luigi. Nota Geotecnica, fondazioni, nuclei, cordoli, piano di manutenzione;
- Ing.Fabbrini Giovanni-Luigi. Muro di contenimento di monte - Relazione di calcolo, verifica di stabilità globale.

In sintesi, si sono mobilizzati, per fenomeni gravitativi pregressi manifestantisi senza soluzione di continuità, lo strato A nella sua interezza, o in quota parte ove soggetto a sbancamento, e una porzione dello strato B, per spessori medi complessivi di circa 5,5 m partendo da piano campagna.

Dovendo realizzare il piano di posa del nuovo edificio, oltre alla evidente necessità di effettuare un'opera di sostegno mirata a consentire i previsti sbancamenti e ad evitare fenomeni di detensionamento con innescio di nuovi movimenti, questa stessa opera, nella strategia generale di messa in sicurezza di tutta l'area compresa tra la via S. Appiano in alto e la via Tortora in basso, rappresenta uno degli interventi strutturali essenziali per stabilizzare il versante.

Per le relative verifiche si riportano i parametri dei vari livelli geotecnici interessati dalle opere e si precisa quanto segue.

I **pali di fondazione** hanno, come risaputo, il compito precipuo di supportare carichi assiali e non devono essere utilizzati per contrastare sforzi taglienti quali quelli prodotti da un movimento gravitativo di versante, poiché essendo soggetti ad evidenti deformazioni trasmetterebbero tale stato all'opera in elevazione.

Pertanto, la paratia di monte rispetto alla collocazione del nuovo edificio ha il compito, oltre quello di consentire lo sbancamento per raggiungere la quota del piano di fondazione prevista, di "assorbire" gli sforzi taglienti e i momenti indotti dalla coltre instabile, rendendo immune da tali azioni la popolazione dei pali di fondazione e fornendo forze resistenti per la stabilizzazione del versante stesso.

Lo sbalzo teorico (indicato sulla base dello spessore del terreno instabile) della paratia di futura realizzazione è praticamente, partendo dall'attuale piano campagna, di 5,5 m. Per detto spessore non si potrà contare nelle verifiche sulla resistenza passiva di valle di quei 5,5 m di geomateriali destrutturati e instabili. Il Livello A, viste le possibili infiltrazioni idriche, va considerato saturo (γ_{sat}).

I parametri da utilizzare per i Livelli geotecnici appresso descritti, assumendoli come caratteristici o trasformandoli in caratteristici secondo le NTC 18 o l'EC7, a discrezione dello strutturista, sono appresso riportati.

<ul style="list-style-type: none"> • Livello A (spessore di circa 3,5 m – 5,5 m di profondità da p.c.): coltre di copertura coesiva mobilitata in parte o in toto per soliflusso.
<ul style="list-style-type: none"> • Livello B (tra la base di A e 8÷9 metri di profondità dal p.c.): argilla limosa, con intercalazioni limose-sabbiose, corrispondente alla Formazione argilloso-sabbiosa e limosa (FAAb), a luoghi consistente, ma alterata.
<ul style="list-style-type: none"> • Livello C (tra 8-9 metri e 17-18 m di profondità dal p.c.): argilla molto consistente, con intercalazioni limose-sabbiose (FAAb), poco alterata.
<ul style="list-style-type: none"> • Livello D (da 17-18 metri di profondità dal p.c. in poi): argilla molto consistente, con intercalazioni limose-sabbiose (FAAb), non alterata.

<i>Parametro</i>	<i>Livello A</i>	<i>Livello B</i>	<i>Livello C</i>	<i>Livello D</i>
γ peso di volume (kN/m ³)	20,4	19,61	2,54	20,20
γ_{sat} peso di volume (kN/m ³)	21,5	-	-	-
Cu coesione non drenata (kPa)	85	98,06	137 - 166.7	147 - 196
c' coesione efficace (kPa)	9,9	10	39,22	49.0
ϕ' angolo di attrito critico (°)	20	26	26	30
E_{ed} modulo edometrico (MPa)	3,92	6,86	24,51	> 39,22
Spessore Livelli geotecnici (m)	3,5 – 5,5	4,5- 5,5	10,0	>30

PLANIMETRIA DI UBICAZIONE DELLE INDAGINI

Scala 1:1.000

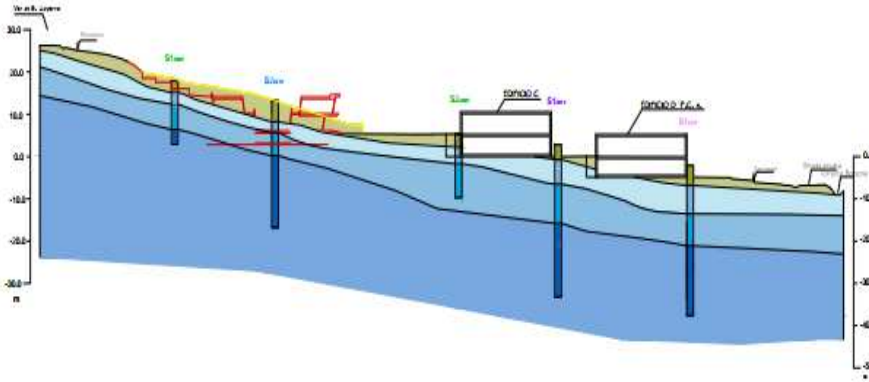


Ubicazione prove e traccia sezioni.

SEZIONI GEOTECNICHE

Scala 1:1.000

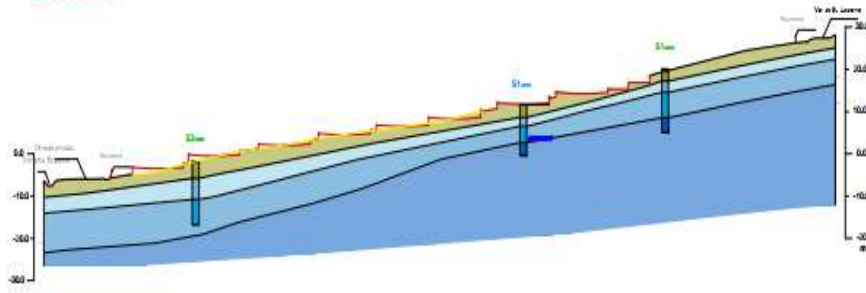
SEZIONE A-A'



- LIVELLO A** - Liti sabbiosi e limi argillosi con lenti e livelli di sabbie limose, modellati per sovraccarico
 peso di volume $\gamma = 15 \text{ kN/m}^3$
 resistenza al taglio $\phi' = 21.0^\circ; \phi_k = 17.3^\circ$
 $c' = 0.0 \text{ kPa}; c_k = 0.0 \text{ kPa}$
 coesione non drenata $c_u = 40.0 \text{ kPa}; c_{sk} = 23.64 \text{ kPa}$
 modulo elastico $E_{sd} = 4.0 \text{ MPa}$
- LIVELLO B** - Argilla limosa consistente ma alterata con intercalazioni limose sabbiose.
 peso di volume $\gamma = 20.0 \text{ kN/m}^3$
 resistenza al taglio $\phi' = 28.0^\circ; \phi_k = 21.7^\circ$
 $c' = 10.0 \text{ kPa}; c_k = 6.47 \text{ kPa}$
 coesione non drenata $c_u = 100.0 \text{ kPa}; c_{sk} = 55.10 \text{ kPa}$
 modulo elastico $E_{sd} = 7.0 \text{ MPa}$
- LIVELLO C** - Argilla limosa molto consistente e poco alterata con intercalazioni limose sabbiose.
 peso di volume $\gamma = 20.4 \text{ kN/m}^3$
 resistenza al taglio $\phi' = 38.0^\circ; \phi_k = 30.6^\circ$
 $c' = 10.0-40.0 \text{ kPa}; c_k = 6.47-25.85 \text{ kPa}$
 coesione non drenata $c_u = 140.0-170.0 \text{ kPa}; c_{sk} = 82.47-100.47 \text{ kPa}$
 modulo elastico $E_{sd} = 25.0 \text{ MPa}$
- UNITA' C** - Substrato inalterato
 peso di volume $\gamma = 20.4 \text{ kN/m}^3$
 resistenza al taglio $\phi' = 22.0^\circ-26.0^\circ; \phi_k = 18.4^\circ-25.1^\circ$
 $c' = 10.0-50.0 \text{ kPa}; c_k = 6.47-32.25 \text{ kPa}$
 coesione non drenata $c_u = 150.0-200.0 \text{ kPa}; c_{sk} = 88.65-118.20 \text{ kPa}$
 modulo elastico $E_{sd} = >40.0 \text{ MPa}$

— Livello piezometrico, -7.37 m da p.c. (18/09/2019)

SEZIONE B-B'



Ubicazione prove e traccia sezioni.

7. ANALISI di STABILITA'

$$F = \frac{\sum \{ c_i \times l_i + (W_i \times \cos \alpha_i - u_i \times l_i) \times \tan \phi_i \}}{\sum W_i \times \sin \alpha_i}$$

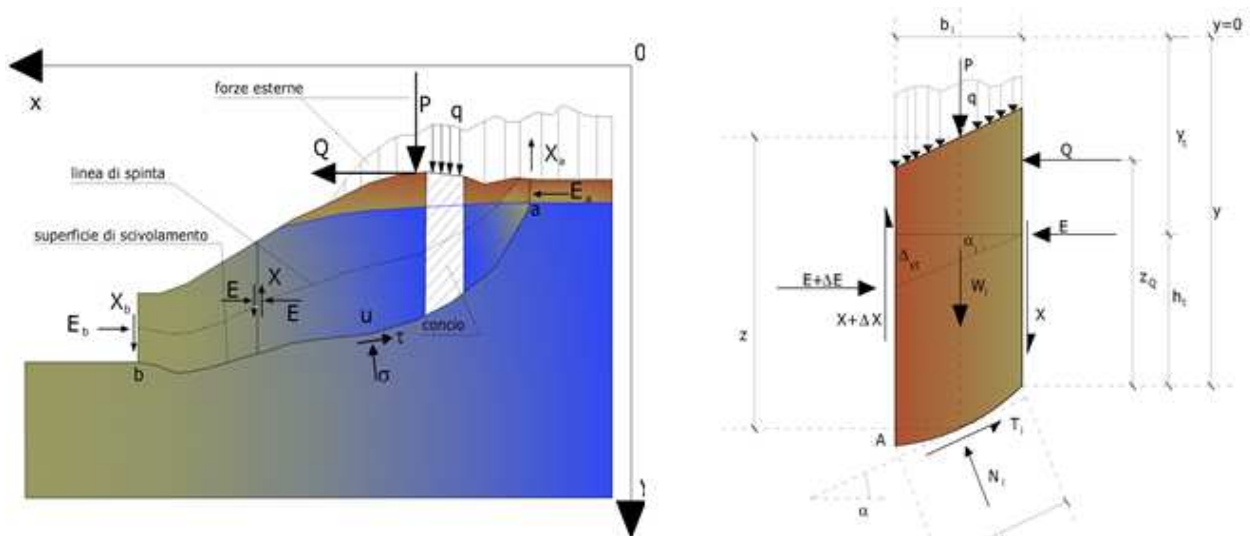
Questa equazione è semplice da risolvere ma si è trovato che fornisce risultati conservativi (fattori di sicurezza bassi) soprattutto per superfici profonde.

Metodo di Janbu (1967)

Janbu estese il metodo di Bishop a superfici di scorrimento di forma qualsiasi.

Quando vengono trattate superfici di scorrimento di forma qualsiasi il braccio delle forze cambia (nel caso delle superfici circolari resta costante e pari al raggio). A tal motivo risulta più conveniente valutare l'equazione del momento rispetto allo spigolo di ogni blocco.

$$F = \frac{\sum \{ c_i \times b + (W_i - u_i \times b_i + \Delta X_i) \times \tan \phi_i \} \times \frac{\sec^2 \alpha_i}{1 + \tan \alpha_i \times \tan \phi_i / F}}{\sum W_i \times \tan \alpha_i}$$

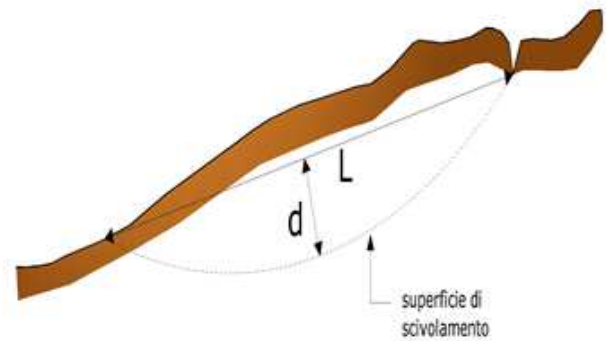
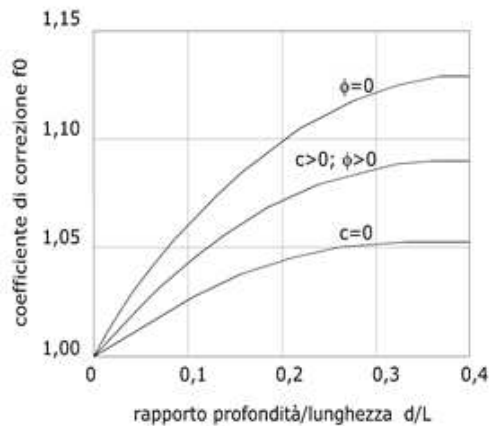


Azioni sul conco *i*-esimo secondo le ipotesi di Janbu e rappresentazione d'insieme dell'ammasso

Assumendo $\Delta X_i = 0$ si ottiene il metodo ordinario. Janbu propose inoltre un metodo per la correzione del fattore di sicurezza ottenuto con il metodo ordinario secondo la seguente:

$$F_{\text{corretto}} = f_0 \cdot F$$

dove f_0 è riportato in grafici funzione di geometria e parametri geotecnici. Tale correzione è molto attendibile per pendii poco inclinati.



Valutazione dell'azione sismica

La stabilità dei pendii nei confronti dell'azione sismica viene verificata con il metodo pseudo-statico. Per i terreni che sotto l'azione di un carico ciclico possono sviluppare pressioni interstiziali elevate viene considerato un aumento in percento delle pressioni neutre che tiene conto di questo fattore di perdita di resistenza.

Ai fini della valutazione dell'azione sismica vengono considerate le seguenti forze:

$$F_H = K_x W$$

$$F_V = K_y W$$

Essendo:

- F_H e F_V rispettivamente la componente orizzontale e verticale della forza d'inerzia applicata al baricentro del concio;
- W peso concio;
- K_x coefficiente sismico orizzontale;
- K_y coefficiente sismico verticale.

Ricerca della superficie di scorrimento critica

In presenza di mezzi omogenei non si hanno a disposizione metodi per individuare la superficie di scorrimento critica ed occorre esaminarne un numero elevato di potenziali superfici.

Nel caso vengano ipotizzate superfici di forma circolare, la ricerca diventa più semplice, in quanto dopo aver posizionato una maglia dei centri costituita da m righe e n colonne saranno esaminate tutte le superfici aventi per centro il generico nodo della maglia $m \times n$ e raggio variabile in un determinato range di valori tale da esaminare superfici cinematicamente ammissibili.

Di seguito si riportano, per estratto, le valutazioni salienti desumibili dalla verifiche di stabilità condotte sulle due sezioni significative:

- **sezione A-A'**. Comprende il nuovo edificio oggetto di PA (edificio in monte rispetto all'esistente edificio C ed al costruendo edificio D);
- **sezione B-B'**. Comprende il settore settentrionale del comparto da destinare ai parcheggi aziendali.

Lo sviluppo completo dei tabulati dei calcoli, tabulazioni, ecc. è consultabile nell'appendice alla presente relazione di supporto al Piano Attuativo.

ANTE OPERAM SEZIONE A-A'

Analisi di stabilità dei pendii con: JANBU (1967)

Lat./Long.

43,4918937683105/11,1455135345459

Calcolo eseguito secondo

NTC 2018

Numero di strati	4,0
Numero dei conci	50,0
Grado di sicurezza ritenuto accettabile	1,2
Coefficiente parziale resistenza	1,0
Parametri geotecnici da usare. Angolo di attrito:	Picco
Analisi	Condizione drenata
Superficie di forma circolare	

Maglia dei Centri

Ascissa vertice sinistro inferiore xi	0,0 m
Ordinata vertice sinistro inferiore yi	76,0 m
Ascissa vertice destro superiore xs	59,0 m
Ordinata vertice destro superiore ys	92,0 m
Passo di ricerca	10,0
Numero di celle lungo x	10,0
Numero di celle lungo y	10,0

Coefficienti sismici [N.T.C.]

Dati generali

Tipo opera:	2 - Opere ordinarie
Classe d'uso:	Classe II
Vita nominale:	50,0 [anni]
Vita di riferimento:	50,0 [anni]

Parametri sismici su sito di riferimento

Categoria sottosuolo:	C
Categoria topografica:	T2

S.L. Stato limite	TR Tempo ritorno [anni]	ag [m/s ²]	F0 [-]	TC* [sec]
S.L.O.	30,0	0,44	2,53	0,24
S.L.D.	50,0	0,56	2,54	0,25
S.L.V.	475,0	1,34	2,48	0,28
S.L.C.	975,0	1,69	2,52	0,28

Coefficienti sismici orizzontali e verticali

Opera: Stabilità dei pendii e Fondazioni

S.L. Stato limite	amax [m/s ²]	beta [-]	kh [-]	kv [sec]
S.L.O.	0,792	0,2	0,0162	0,0081
S.L.D.	1,008	0,2	0,0206	0,0103
S.L.V.	2,4066	0,24	0,0589	0,0295
S.L.C.	2,9191	0,24	0,0714	0,0357

Coefficiente azione sismica orizzontale	0,059
Coefficiente azione sismica verticale	0,03

Vertici profilo

Nr	X (m)	y (m)
1	0,0	58,0

2	20,0	60,0
3	30,0	65,0
4	60,0	74,0

Falda

Nr.	X (m)	y (m)
1	0,0	0,0
2	0,0	0,0
3	0,0	0,0
4	0,0	0,0
5	0,0	0,0

Vertici strato1

N	X (m)	y (m)
1	0,0	55,72
2	18,94	57,68
3	29,85	59,84
4	43,59	65,85
5	53,02	68,75
6	60,0	71,52

Vertici strato2

N	X (m)	y (m)
1	0,0	51,01
2	29,48	55,6
3	44,85	61,17
4	60,0	67,29

Vertici strato3

N	X (m)	y (m)
1	0,0	42,81
2	30,15	47,14
3	47,6	55,58
4	60,0	62,57

Coefficienti parziali azioni

=====
 Sfavorevoli: Permanenti, variabili 1,0 0,0
 Favorevoli: Permanenti, variabili 1,0 0,0
 =====

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

=====
 Tangente angolo di resistenza al taglio 1,25
 Coesione efficace 1,25
 Coesione non drenata 1,4
Riduzione parametri geotecnici terreno No
 =====

Stratigrafia

Strato	Coesione (kN/m ²)	Coesione non drenata (kN/m ²)	Angolo resistenza al taglio	Peso unità di volume (kN/m ³)	Peso saturo (kN/m ³)	Litologia	

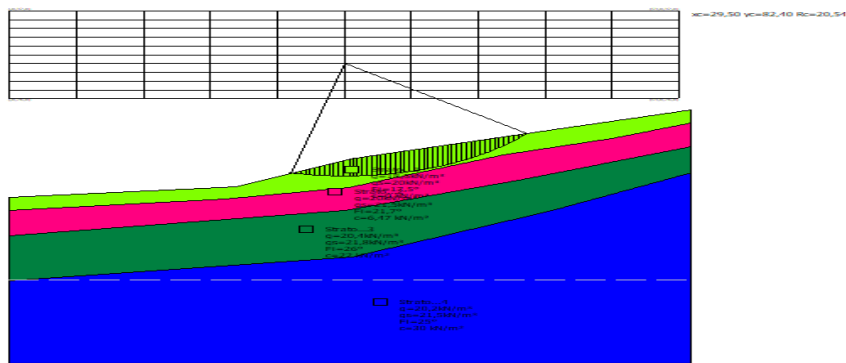
			(°)				
1	0		17,5	18,5	20		
2	6,47		21,7	20	21,5		
3	22		26	20,4	21,8		
4	30		25	20,2	21,5		

Risultati analisi pendio

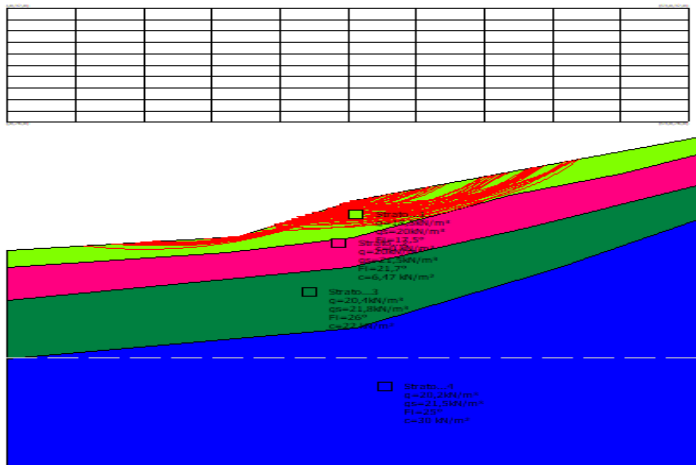
=====8353

Ascissa centro superficie	29,50 m
Ordinata centro superficie	82,40 m
Raggio superficie	20,541 m

=====



xc=29,5 yc=82,4 Rc=20,54 **Fs=0,8301**



Superfici a Fattore di sicurezza < 1.0

ANTE OPERAM SEZIONE B-B'

Analisi di stabilità dei pendii con: JANBU (1967)

=====

Lat./Long.	43,4918937683105/11,1455135345459
------------	-----------------------------------

=====

Calcolo eseguito secondo	NTC 2018
Numero di strati	4,0
Numero dei conci	50,0
Grado di sicurezza ritenuto accettabile	1,1
Coefficiente parziale resistenza	1,0
Parametri geotecnici da usare. Angolo di attrito:	Picco
Analisi	Condizione drenata
Superficie di forma circolare	

Maglia dei Centri

Ascissa vertice sinistro inferiore xi	0,0 m
Ordinata vertice sinistro inferiore yi	76,0 m
Ascissa vertice destro superiore xs	59,0 m
Ordinata vertice destro superiore ys	92,0 m
Passo di ricerca	10,0
Numero di celle lungo x	10,0
Numero di celle lungo y	10,0

Coefficienti sismici [N.T.C.]

Dati generali

Tipo opera:	2 - Opere ordinarie
Classe d'uso:	Classe II
Vita nominale:	50,0 [anni]
Vita di riferimento:	50,0 [anni]

Parametri sismici su sito di riferimento

Categoria sottosuolo:	C
Categoria topografica:	T2

S.L. Stato limite	TR Tempo ritorno [anni]	ag [m/s ²]	F0 [-]	TC* [sec]
S.L.O.	30,0	0,44	2,53	0,24
S.L.D.	50,0	0,56	2,54	0,25
S.L.V.	475,0	1,34	2,48	0,28
S.L.C.	975,0	1,69	2,52	0,28

Coefficienti sismici orizzontali e verticali

Opera: Stabilità dei pendii e Fondazioni

S.L. Stato limite	amax [m/s ²]	beta [-]	kh [-]	kv [sec]
S.L.O.	0,792	0,2	0,0162	0,0081
S.L.D.	1,008	0,2	0,0206	0,0103
S.L.V.	2,4066	0,24	0,0589	0,0295
S.L.C.	2,9191	0,24	0,0714	0,0357

Coefficiente azione sismica orizzontale 0,059
Coefficiente azione sismica verticale 0,03

Vertici profilo

Nr	X (m)	y (m)
1	0,0	58,0
2	20,06	60,94
3	31,42	63,62
4	60,0	74,0

Falda

Nr.	X (m)	y (m)
1	0,0	0,0
2	0,0	0,0
3	0,0	0,0
4	0,0	0,0
5	0,0	0,0

Vertici strato1

N	X (m)	y (m)
1	0,0	55,72
2	19,13	59,08
3	29,77	61,14
4	43,59	65,85
5	53,02	68,75
6	60,0	71,52

Vertici strato2

N	X (m)	y (m)
1	0,0	52,46
2	29,52	57,48
3	45,33	63,48
4	60,0	68,91

Vertici strato3

N	X (m)	y (m)
1	0,0	45,74
2	31,37	55,09
3	45,81	58,05
4	60,0	63,9

Coefficienti parziali azioni

Sfavorevoli: Permanenti, variabili 1,0 1,0
Favorevoli: Permanenti, variabili 1,0 1,0

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

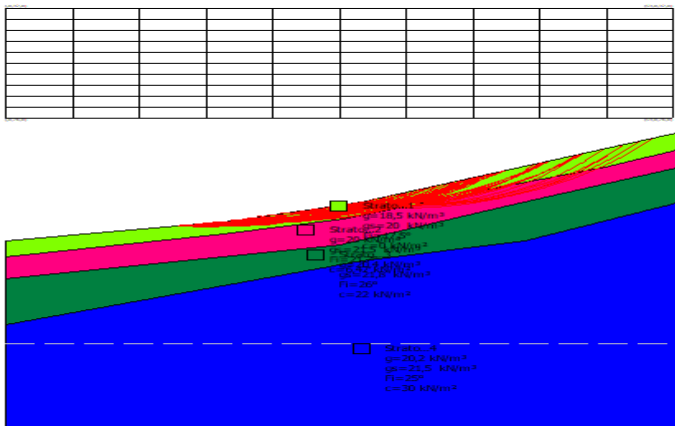
Tangente angolo di resistenza al taglio	1,25
Coesione efficace	1,25
Coesione non drenata	1,4
Riduzione parametri geotecnici terreno	No

Stratigrafia

Strato	Coesione (kN/m ²)	Coesione non drenata (kN/m ²)	Angolo resistenza al taglio (°)	Peso unità di volume (kN/m ³)	Peso saturo (kN/m ³)	Litologia
1	0		17,5	18,5	20	
2	6,47		21,7	20	21,5	
3	22		26	20,4	21,8	
4	30		25	20,2	21,5	

Risultati analisi pendio

Fs minimo individuato	0,72
Ascissa centro superficie	29,5 m
Ordinata centro superficie	88,8 m
Raggio superficie	25,28 m



Superfici con Fattore di sicurezza $F_s < 1.0$

Da quanto emerso dalle analisi di stabilità allo stato attuale, le condizioni di equilibrio della parte alta del versante sopra l'edificato ATOP e della porzione destinata a parcheggi sono deficitarie.

Si è, pertanto, provveduto alla rimodulazione di tali verifiche con l'introduzione delle seguenti opere di consolidamento/presidio consistenti in:

- **per la sezione A-A'** che comprende il nuovo edificio oggetto di PA (edificio di monte rispetto all'esistente edificio C ed al costruendo edificio D) **una paratia di pali intirantata a monte del nuovo edificio oggetto del presente PA** (pali diam. 800 mm, lunghezza 18,0 ml, interasse 2,0 ml intirantata con tiranti L= 25,0 ml di cui 10,0 l di fondazione e 15,0 ml tratto libero);
- **per la sezione B-B'** che comprende il settore settentrionale del comparto da destinare ai parcheggi aziendali **numero due paratie di pali, una di monte a presidio, e quella di valle a sostegno della zona destinata a parcheggio** (pali diam. 800 mm, lunghezza 12,0 ml, interasse 2,0 ml).

Con tali configurazioni come mostrato negli estratti di calcolo e relative tabelle (vedi appendice “verifiche di stabilità” alla presente relazione) di sviluppo dei cerchi si raggiungono valori dei fattori di sicurezza elevati.

Relativamente alla sola zona destinata a parcheggio le opere di sostegno previste possono essere, in alternativa alle paratie di pali, costituite da muri fondati su pali comunque ben ammorzati all’interno del Livello B. La scelta della tipologia d’opera viene demandata al progettista delle opere strutturali di consolidamento.

POST OPERAM SEZIONE A-A’

Coefficienti parziali azioni

Sfavorevoli: Permanenti, variabili	1,0 0,0
Favorevoli: Permanenti, variabili	1,0 0,0

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo di resistenza al taglio	1,25
Coesione efficace	1,25
Coesione non drenata	1,4
Riduzione parametri geotecnici terreno	No

Stratigrafia

Strato	Coesione (kN/m ²)	Coesione non drenata (kN/m ²)	Angolo resistenza al taglio (°)	Peso unità di volume (kN/m ³)	Peso saturo (kN/m ³)	Litologia	
1	0		17,5	18,5	20		
2	6,47		21,7	20	21,5		
3	22		26	20,4	21,8		
4	30		25	20,2	21,5		

Pali...

N°	x (m)	y (m)	Diametro (m)	Lunghezza (m)	Inclinazione (°)	Interasse (m)	Resistenza al taglio (kN/m ²)	Momento plasticizzazione (kN*m)	Metodo stabilizzazione
1	36,30339	66,89101	0,8	18	90	2	1180	360	Carico limite Broms & (1964)

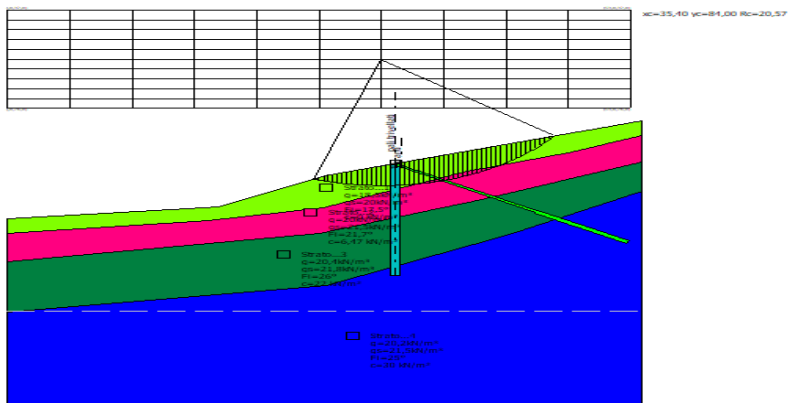
Tiranti

Lunghezza libera (m)	Lunghezza ancorata (m)	Diametro del bulbo (m)	Inclinazione (°)	Tiro (kN)
15	10	0,5	30	407,1504

Risultati analisi pendio

Fs minimo individuato	3,177
Ascissa centro superficie	35,40 m
Ordinata centro superficie	84,00 m
Raggio superficie	20.567 m

$x_c = 35,40$ $y_c = 84,00$ $R_c = 20,567$ $F_s = 3,177$



$x_c=35,4$ $y_c=84,0$ $R_c=20,57$ $F=3,1769$

POST OPERAM Sezione B – B'

Analisi di stabilità dei pendii con: JANBU (1967)

Lat./Long.	43,4918937683105/11,1455135345459
Calcolo eseguito secondo	NTC 2018
Numero di strati	4,0
Numero dei conci	50,0
Grado di sicurezza ritenuto accettabile	1,1
Coefficiente parziale resistenza	1,0
Parametri geotecnici da usare. Angolo di attrito:	Picco
Analisi	Condizione drenata
Superficie di forma circolare	

Maglia dei Centri

Ascissa vertice sinistro inferiore xi	0,0 m
Ordinata vertice sinistro inferiore yi	76,0 m

Ascissa vertice destro superiore xs	59,0 m
Ordinata vertice destro superiore ys	92,0 m
Passo di ricerca	10,0
Numero di celle lungo x	10,0
Numero di celle lungo y	10,0

Coefficienti sismici [N.T.C.]

Dati generali

Tipo opera:	2 - Opere ordinarie
Classe d'uso:	Classe II
Vita nominale:	50,0 [anni]
Vita di riferimento:	50,0 [anni]

Parametri sismici su sito di riferimento

Categoria sottosuolo:	C
Categoria topografica:	T2

S.L. Stato limite	TR Tempo ritorno [anni]	ag [m/s ²]	F0 [-]	TC* [sec]
S.L.O.	30,0	0,44	2,53	0,24
S.L.D.	50,0	0,56	2,54	0,25
S.L.V.	475,0	1,34	2,48	0,28
S.L.C.	975,0	1,69	2,52	0,28

Coefficienti sismici orizzontali e verticali

Opera: Stabilità dei pendii e Fondazioni

S.L. Stato limite	amax [m/s ²]	beta [-]	kh [-]	kv [sec]
S.L.O.	0,792	0,2	0,0162	0,0081
S.L.D.	1,008	0,2	0,0206	0,0103
S.L.V.	2,4066	0,24	0,0589	0,0295
S.L.C.	2,9191	0,24	0,0714	0,0357

Coefficiente azione sismica orizzontale	0,059
Coefficiente azione sismica verticale	0,03

Vertici profilo

Nr	X (m)	y (m)
1	0,0	58,0
2	20,06	60,94
3	31,42	63,62
4	60,0	74,0

Falda

Nr.	X (m)	y (m)
1	0,0	0,0
2	0,0	0,0
3	0,0	0,0
4	0,0	0,0

5	0,0	0,0
---	-----	-----

Vertici strato1

N	X (m)	y (m)
1	0,0	55,72
2	19,13	59,08
3	29,77	61,14
4	43,59	65,85
5	53,02	68,75
6	60,0	71,52

Vertici strato2

N	X (m)	y (m)
1	0,0	52,46
2	29,52	57,48
3	45,33	63,48
4	60,0	68,91

Vertici strato3

N	X (m)	y (m)
1	0,0	45,74
2	31,37	55,09
3	45,81	58,05
4	60,0	63,9

Coefficienti parziali azioni

Sfavorevoli: Permanenti, variabili	1,0	1,0
Favorevoli: Permanenti, variabili	1,0	1,0

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo di resistenza al taglio	1,25
Coesione efficace	1,25
Coesione non drenata	1,4
Riduzione parametri geotecnici terreno	No

Stratigrafia

Strato	Coesione (kN/m ²)	Coesione non drenata (kN/m ²)	Angolo resistenza al taglio (°)	Peso unità di volume (kN/m ³)	Peso saturo (kN/m ³)	Litologia	
1	0		17,5	18,5	20		
2	6,47		21,7	20	21,5		
3	22		26	20,4	21,8		
4	30		25	20,2	21,5		

Pali...

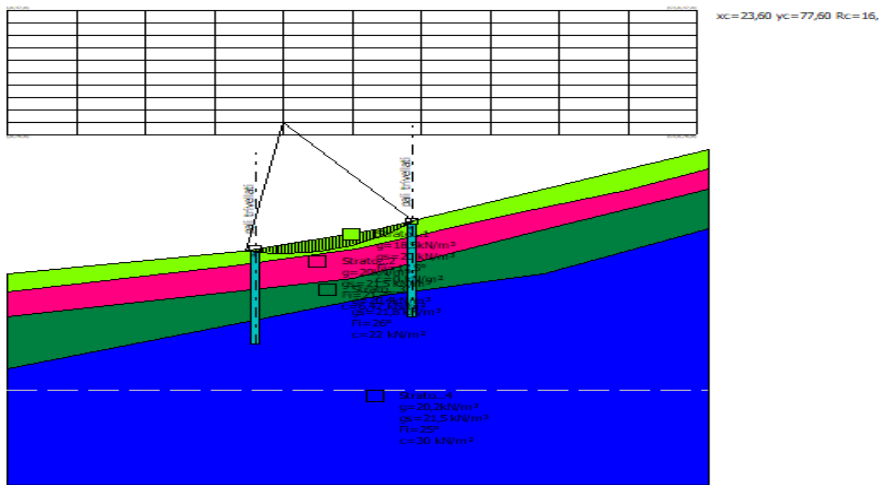
N°	x (m)	y (m)	Diametro (m)	Lunghezza (m)	Inclinazion e (°)	Interasse (m)	Resistenza al taglio (kN/m ²)	Momento plasticizza zione	Metodo stabilizzazi one
----	----------	----------	-----------------	------------------	-------------------------	------------------	---	---------------------------------	-------------------------------

								(kN*m)	
1	34,18293	64,42144	0,8	12	90	2	1180	360	Tensione tangenziale
2	20,77994	60,925	0,8	12	90	2	1180	360	Tensione tangenziale

Risultati analisi pendio

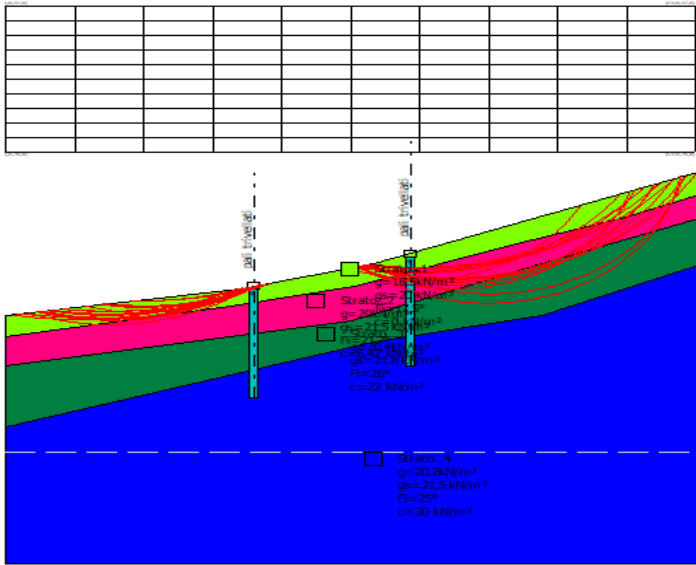
Fs minimo individuato	1,43
Ascissa centro superficie	11,8 m
Ordinata centro superficie	92,0 m
Raggio superficie	32,34 m

$x_c = 8,85$ $y_c = 76,80$ $R_c = 19,741$ $F_s = 2,326$



$x_c = 23,6$ $y_c = 77,6$ $R_c = 16,93$ $F_s = 20,0000$

con paratie materializzate a monte e a valle della porzione di area del parcheggio da stabilizzare.



Superfici con $F_s \gg 1.2$

8. INDICAZIONI di FATTIBILITA' per gli interventi OGGETTO di PIANO ATTUATIVO

Sulla base del quadro conoscitivo definito nei vigenti strumenti di pianificazione urbanistica del Comune di Barberino e Tavarnelle ed in base alle conoscenze derivate dalle campagne geognostiche condotte sull'area nel corso del tempo ed in base alle indicazioni di progetto urbanistico sui contenuti della variante al momento ipotizzate e comprendenti:

- realizzazione di nuova volumetria con destinazione d'uso produttiva;
- realizzazione di parcheggio aziendale all'interno del comparto nel settore settentrionale della proprietà Atop.

si attribuiscono, nel proseguo della presente trattazione, le classi di fattibilità ai sensi del Reg. Reg. n. 53/R in considerazione del fatto che la fattibilità dà indicazioni sulla probabilità che in un certo intervallo di tempo le conseguenze degli eventi attesi superino determinate soglie di accettabilità.

Le condizioni di attuazione delle previsioni urbanistiche ed infrastrutturali possono essere differenziate secondo le seguenti categorie di fattibilità:

Fattibilità senza particolari limitazioni (F1): si riferisce alle previsioni urbanistiche ed infrastrutturali per le quali non sono necessarie prescrizioni specifiche ai fini della valida formazione del titolo abilitativo all'attività edilizia.

Fattibilità con normali vincoli (F2): si riferisce alle previsioni urbanistiche ed infrastrutturali per le quali è necessario indicare la tipologia di indagini e/o specifiche prescrizioni ai fini della valida formazione del titolo abilitativo all'attività edilizia.

Fattibilità condizionata (F3): si riferisce alle previsioni urbanistiche ed infrastrutturali per le quali, ai fini della individuazione delle condizioni di compatibilità degli interventi con le situazioni di pericolosità riscontrate, è necessario definire la tipologia degli approfondimenti di indagine da svolgersi in sede di predisposizione dei piani complessi di intervento o dei piani attuativi o, in loro assenza, in sede di predisposizione dei progetti edilizi.

Fattibilità limitata (F4): si riferisce alle previsioni urbanistiche ed infrastrutturali la cui attuazione è subordinata alla realizzazione di interventi di messa in sicurezza che vanno individuati e definiti in sede di redazione del medesimo regolamento urbanistico e/o altro atto di pianificazione urbanistica, sulla base di studi e verifiche atti a determinare gli elementi di base utili per la predisposizione della relativa progettazione.

Si provvede, pertanto ad assegnare le classi di fattibilità, alle previsioni postulate da presente Piano Attuativo.

E' opportuno distinguere la fattibilità in funzione delle situazioni di pericolosità riscontrate per fattori geologici da quella per fattori idraulici e da quella per fattori sismici, ai fini di una più agevole e precisa definizione delle

condizioni di attuazione delle previsioni, delle indagini di approfondimento da effettuare a livello di supporto alla progettazione esecutiva ed edilizia, delle opere necessarie per la mitigazione del rischio, nel rispetto delle disposizioni dei piani di bacino, degli altri disposti sovracomunali e delle NTA del vigente Strumento Urbanistico.

In funzione di tale differenziazione nella trattazione del tema relativo alla fattibilità, si provvede ad indicare in colore rosso la fattibilità geologia (FG), in colore azzurro la fattibilità idraulica (FI) ed in colore verde la fattibilità sismica (FS).

Fattibilità idraulica

La pericolosità idraulica dell'area delimitata per il comparto in esame risulta I.1 bassa (ai sensi del Regolamento Regionale 53/R) e addirittura non attribuita (ai sensi del Piano Gestione Rischio Alluvioni) trattandosi di terreni collinari. Del resto anche per la sottostante area di fondovalle (esterna al comparto), in cui non è pianificata previsione di modifica alcuna nel presente PA, risultano comunque classi di pericolosità idraulica I.2 (Reg. Reg. n. 53/R) e P1 per il PGRA con assenza pertanto di possibilità di esondazione fino al tempo di ritorno 200 anni (alluvioni poco frequenti).

Il comparto in esame non risulta, pertanto, soggetto alla applicazione dei criteri e salvaguardie di cui alla Legge Regionale n. 41 del 24 luglio 2018 "Disposizioni in materia di rischio di alluvioni e di tutela dei corsi d'acqua in attuazione del decreto legislativo 23 febbraio 2010, n. 49 (Attuazione della direttiva 2007/60/CE relativa alla valutazione e alla gestione dei rischi di alluvioni). Modifiche alla l.r. 80/2015 e alla l.r. 65/2014".

Si attribuisce, sia alla previsione di nuova edificazione che a quella per realizzazione di nuovi parcheggi aziendali, classe di [fattibilità idraulica senza particolari limitazioni FI.1](#).

Fattibilità sismica

La pericolosità sismica dell'area in esame risulta S.2 (media) trattandosi di zona suscettibile di amplificazione sismica con basso contrasto di impedenza caratterizzata da una sequenza verticale riconducibile alla colonna Mops 12 caratterizzata da spessore di depositi prevalentemente argilloso limosi consistenti talora intervallati a livelli argilloso limoso sabbiosi.

Si attribuisce, sia alla previsione di nuova edificazione che a quella per realizzazione di nuovi parcheggi aziendali, classe di [fattibilità sismica con normali vincoli FS.2](#). Tale classificazione prevede si debba ottemperare in fase di supporto alla progettazione alle indicazioni e prescrizioni di cui al D.M. 17 gennaio 2018 (NTC_2018).

Fattibilità geologica

La pericolosità geologica dell'area in esame risulta G.3 (elevata) per la quasi totalità del comparto (compresa l'area per la realizzazione del nuovo fabbricato) in relazione alle caratteristiche litotecniche dei terreni nell'area ed a seguito delle trasformazioni antropiche realizzate sull'estensione del comparto nel tempo per la realizzazione dell'impianto in essere. Una limitatissima fascia settentrionale del comparto (una parte dell'area destinata alla realizzazione dei parcheggi aziendali) risulta in classe di pericolosità geologica G.4 (molto elevata in quanto "area di buffer" di fenomeno di franosità diffusa presente sul versante all'esterno della zona oggetto di previsione).

Si attribuiscono pertanto agli interventi oggetto di piano attuativo **classe di fattibilità geologica FG.3 (fattibilità geologica condizionata)** nel rispetto delle seguenti prescrizioni:

Realizzazione delle nuove volumetrie produttive a monte dell'edificio C (esistente) con previsione di sbancamenti, rispetto all'attuale stato dei luoghi, per altezza pari a di tre piani:

- tipologia delle fondazioni del nuovo impianto produttivo su pali;
- realizzazione prima degli scavi di splateamento, a monte dell'edificio di previsione, di una paratia di pali intirantata con sviluppo lineare minimo pari al fronte dell'edificio stesso (pali diam. 800 mm, lunghezza 18,0 ml, interasse 2,0 ml intirantata con tiranti L= 25,0 ml di cui 10,0 l di fondazione e 15,0 ml tratto libero);
- prosecuzione almeno fino alla fase di supporto al progetto costruttivo del monitoraggio inclinometrico in essere sull'area oggetto di trasformazione (lettura di riferimento "lettura 0" eseguita nel luglio 2019);
- regimazione delle acque superficiali e di quelle ipogee eventualmente intercettate alla profondità di scavo di fondazione con predisposizione di opportuni drenaggi (o consimili) e collettamento delle stesse secondo idoneo sistema di allontanamento e sversamento a valle.

Realizzazione del parcheggio aziendale nel settore settentrionale della proprietà A top:

- realizzazione di due paratie di pali, una di monte a presidio, e quella di valle a sostegno della zona destinata a parcheggio (pali diam. 800 mm, lunghezza 12,0 ml, interasse 2,0 ml). Relativamente alla sola zona destinata a parcheggio le opere di sostegno previste possono essere, in alternativa alle paratie di pali, costituite da muri fondati su pali comunque ben ammortati all'interno del Livello B. La scelta della tipologia d'opera viene demandata al progettista delle opere strutturali di consolidamento.

CONCLUSIONI

Si ritiene infine che con l'attuazione delle prescrizioni sopra definite l'intervento risulti fattibile nel rispetto dei contenuti e prescrizioni di cui al capoverso 3.2.1 dell'allegato A del Reg. Reg. n. 53/R che recita:

Nelle situazioni caratterizzate da pericolosità geologica elevata è necessario rispettare i seguenti criteri generali:

a) la realizzazione di interventi di nuova edificazione o nuove infrastrutture è subordinata all'esito di idonei studi geologici, idrogeologici e geotecnici finalizzati alla verifica delle effettive condizioni di stabilità ed alla preventiva o contestuale realizzazione degli eventuali interventi di messa in sicurezza;

b) gli eventuali interventi di messa in sicurezza, definiti sulla base di studi geologici, idrogeologici e geotecnici, devono comunque essere tali da:

- non pregiudicare le condizioni di stabilità nelle aree adiacenti;
- non limitare la possibilità di realizzare interventi definitivi di stabilizzazione e prevenzione dei fenomeni;
- consentire la manutenzione delle opere di messa in sicurezza;

c) **in presenza di interventi di messa in sicurezza sono predisposti ed attivati gli opportuni sistemi di monitoraggio in relazione alla tipologia del dissesto;**

d) l'avvenuta messa in sicurezza conseguente la realizzazione ed il collaudo delle opere di consolidamento, gli esiti positivi del sistema di monitoraggio attivato e la delimitazione delle aree risultanti in sicurezza, sono certificati;

e) possono essere realizzati quegli interventi per i quali venga dimostrato che non determinano condizioni di instabilità e che non modificano negativamente i processi geomorfologici presenti nell'area; della sussistenza di tali condizioni deve essere dato atto nel titolo abilitativo all'attività edilizia.

Si dovrà inoltre tener conto, in fase di progettazione e prima del rilascio del titolo edilizio, dei contenuti e prescrizioni di cui all'articolo n. 11 delle "Norme di Attuazione" del P.A.I. Arno che si riporta di seguito per esteso:

Art. 11 – Aree a pericolosità elevata da processi geomorfologici di versante e da frana.

Nelle aree P.F.3 sono consentiti, oltre agli interventi di cui all'articolo precedente (art. 10 Norme Attuazione del PAI) e con le modalità ivi previste, gli ampliamenti volumetrici degli edifici esistenti esclusivamente finalizzati alla realizzazione di servizi igienici, volumi tecnici, autorimesse pertinenziali, rialzamento del sottotetto al fine di renderlo abitabile senza che si costituiscano nuove unità immobiliari, nonché manufatti che non siano qualificabili quali volumi edilizi, purché corredati da un adeguato studio geotecnico da cui risulti la compatibilità con le condizioni di pericolosità che gravano sull'area.

I nuovi interventi, gli interventi di ristrutturazione urbanistica nonché gli interventi di ristrutturazione edilizia diversi da quelli di cui all'art.10 **sono consentiti a condizione che siano preventivamente realizzate le opere di consolidamento e di messa in sicurezza, con superamento delle condizioni di instabilità, relative al sito interessato dal nuovo intervento, previo parere favorevole dell'Autorità di Bacino sulla compatibilità di tali opere rispetto alle previsioni generali di sistemazione dell'area.** Nel caso di frane quiescenti, qualora le opere di consolidamento e messa in sicurezza siano elemento strutturale sostanziale della nuova edificazione, è ammessa la contestualità.

Firenze, lì 30.09.2019

Prof. Geologo Eros Aiello

Dott. Geol. Gabriele Grandini

CARTA DELLA FATTIBILITA' - SCALA 1:1.000



CLASSI DI FATTIBILITÀ

Fattibilità geologica	Fattibilità sismica	Fattibilità idraulica	
F1	F1	F1	Fattibilità senza particolari limitazioni
F2	F2	F2	Fattibilità con normali vincoli da precisare a livello di progetto
F3	F3	F3	Fattibilità condizionata
F4	F4	F4	Fattibilità limitata

CLASSI DI FATTIBILITÀ ATTRIBUITE ALL'INTERVENTO DI REALIZZAZIONE NUOVO EDIFICIO INDUSTRIALE

F3	F2	F1
----	----	----

CLASSI DI FATTIBILITÀ ATTRIBUITE ALL'INTERVENTO DI REALIZZAZIONE DELLE NUOVE AREE PARCHEGGIO

F3	F2	F1
----	----	----

APPENDICE

TABULATI delle VERIFICHE DI STABILITA'

Analisi di stabilità

$$F = \frac{\sum \{ c_i \times l_i + (W_i \times \cos \alpha_i - u_i \times l_i) \times \tan \varphi_i \}}{\sum W_i \times \sin \alpha_i}$$

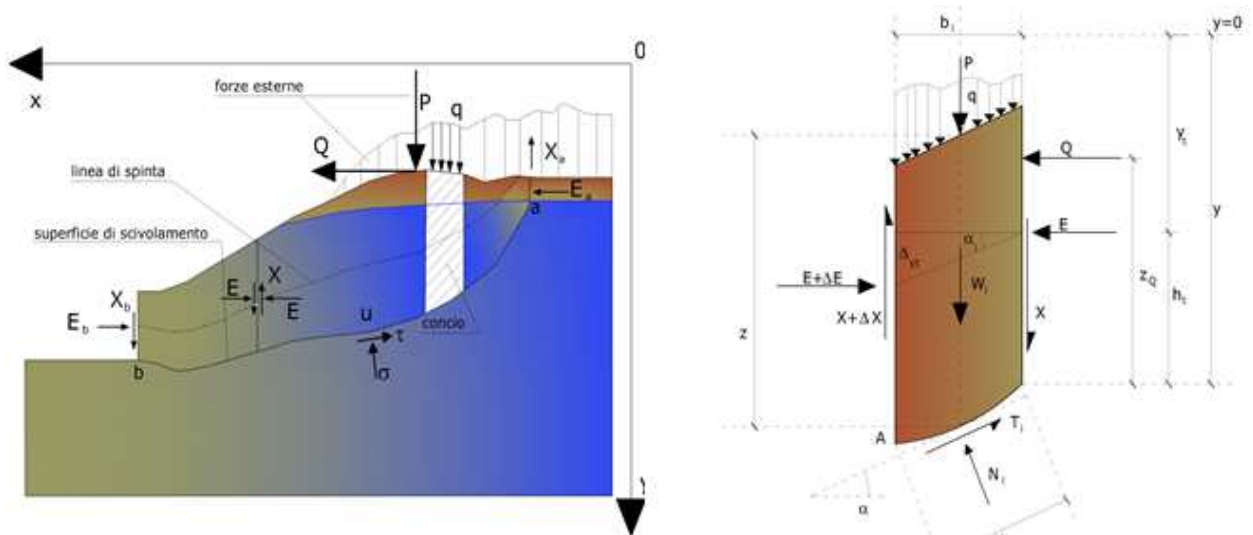
Questa equazione è semplice da risolvere ma si è trovato che fornisce risultati conservativi (fattori di sicurezza bassi) soprattutto per superfici profonde.

Metodo di Janbu (1967)

Janbu estese il metodo di Bishop a superfici di scorrimento di forma qualsiasi.

Quando vengono trattate superfici di scorrimento di forma qualsiasi il braccio delle forze cambia (nel caso delle superfici circolari resta costante e pari al raggio). A tal motivo risulta più conveniente valutare l'equazione del momento rispetto allo spigolo di ogni blocco.

$$F = \frac{\sum \{ c_i \times b + (W_i - u_i \times b_i + \Delta X_i) \times \tan \varphi_i \} \times \frac{\sec^2 \alpha_i}{1 + \tan \alpha_i \times \tan \varphi_i / F}}{\sum W_i \times \tan \alpha_i}$$

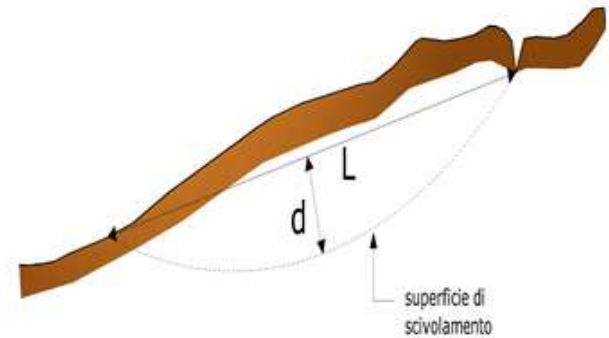
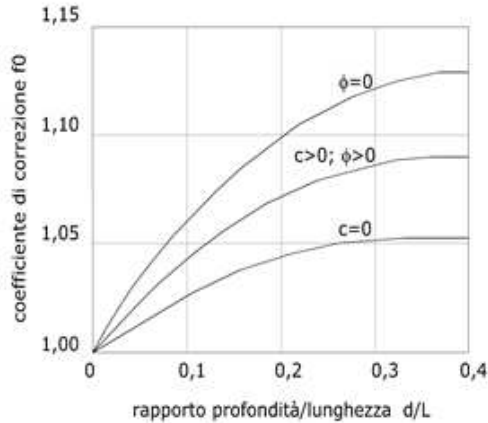


Azioni sul conco i-esimo secondo le ipotesi di Janbu e rappresentazione d'insieme dell'ammasso

Assumendo $\Delta X_i = 0$ si ottiene il metodo ordinario. Janbu propose inoltre un metodo per la correzione del fattore di sicurezza ottenuto con il metodo ordinario secondo la seguente:

$$F_{\text{corretto}} = f_0 \cdot F$$

dove f_0 è riportato in grafici funzione di geometria e parametri geotecnici. Tale correzione è molto attendibile per pendii poco inclinati.



Valutazione dell'azione sismica

La stabilità dei pendii nei confronti dell'azione sismica viene verificata con il metodo pseudo-statico. Per i terreni che sotto l'azione di un carico ciclico possono sviluppare pressioni interstiziali elevate viene considerato un aumento in percento delle pressioni neutre che tiene conto di questo fattore di perdita di resistenza.

Ai fini della valutazione dell'azione sismica vengono considerate le seguenti forze:

$$F_H = K_x W$$

$$F_V = K_y W$$

Essendo:

- F_H e F_V rispettivamente la componente orizzontale e verticale della forza d'inerzia applicata al baricentro del concio;
- W peso concio;
- K_x coefficiente sismico orizzontale;
- K_y coefficiente sismico verticale.

Ricerca della superficie di scorrimento critica

In presenza di mezzi omogenei non si hanno a disposizione metodi per individuare la superficie di scorrimento critica ed occorre esaminarne un numero elevato di potenziali superfici.

Nel caso vengano ipotizzate superfici di forma circolare, la ricerca diventa più semplice, in quanto dopo aver posizionato una maglia dei centri costituita da m righe e n colonne saranno esaminate tutte le superfici aventi per centro il generico nodo della maglia $m \times n$ e raggio variabile in un determinato range di valori tale da esaminare superfici cinematicamente ammissibili.

ANTE OPERAM SEZIONE A-A'

Analisi di stabilità dei pendii con: JANBU (1967)

Lat./Long.	43,4918937683105/11,1455135345459
Calcolo eseguito secondo	NTC 2018
Numero di strati	4,0
Numero dei concii	50,0
Grado di sicurezza ritenuto accettabile	1,2
Coefficiente parziale resistenza	1,0
Parametri geotecnici da usare. Angolo di attrito:	Picco
Analisi	Condizione drenata

Superficie di forma circolare

Maglia dei Centri

Ascissa vertice sinistro inferiore xi	0,0 m
Ordinata vertice sinistro inferiore yi	76,0 m
Ascissa vertice destro superiore xs	59,0 m
Ordinata vertice destro superiore ys	92,0 m
Passo di ricerca	10,0
Numero di celle lungo x	10,0
Numero di celle lungo y	10,0

Coefficienti sismici [N.T.C.]

Dati generali

Tipo opera:	2 - Opere ordinarie
Classe d'uso:	Classe II
Vita nominale:	50,0 [anni]
Vita di riferimento:	50,0 [anni]

Parametri sismici su sito di riferimento

Categoria sottosuolo:	C
Categoria topografica:	T2

S.L. Stato limite	TR Tempo ritorno [anni]	ag [m/s ²]	F0 [-]	TC* [sec]
S.L.O.	30,0	0,44	2,53	0,24
S.L.D.	50,0	0,56	2,54	0,25
S.L.V.	475,0	1,34	2,48	0,28
S.L.C.	975,0	1,69	2,52	0,28

Coefficienti sismici orizzontali e verticali

Opera: Stabilità dei pendii e Fondazioni

S.L. Stato limite	amax [m/s ²]	beta [-]	kh [-]	kv [sec]
S.L.O.	0,792	0,2	0,0162	0,0081
S.L.D.	1,008	0,2	0,0206	0,0103
S.L.V.	2,4066	0,24	0,0589	0,0295
S.L.C.	2,9191	0,24	0,0714	0,0357

Coefficiente azione sismica orizzontale 0,059
Coefficiente azione sismica verticale 0,03

Vertici profilo

Nr	X (m)	y (m)
1	0,0	58,0
2	20,0	60,0
3	30,0	65,0
4	60,0	74,0

Falda

Nr.	X (m)	y (m)
1	0,0	0,0
2	0,0	0,0
3	0,0	0,0
4	0,0	0,0
5	0,0	0,0

Vertici strato1

N	X (m)	y (m)
1	0,0	55,72
2	18,94	57,68
3	29,85	59,84
4	43,59	65,85
5	53,02	68,75
6	60,0	71,52

Vertici strato2

N	X (m)	y (m)
1	0,0	51,01
2	29,48	55,6
3	44,85	61,17
4	60,0	67,29

Vertici strato3

N	X (m)	y (m)
1	0,0	42,81
2	30,15	47,14
3	47,6	55,58
4	60,0	62,57

Coefficienti parziali azioni

Sfavorevoli: Permanenti, variabili	1,0	0,0
Favorevoli: Permanenti, variabili	1,0	0,0

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo di resistenza al taglio	1,25
Coesione efficace	1,25
Coesione non drenata	1,4
Riduzione parametri geotecnici terreno	No

Stratigrafia

Strato	Coesione (kN/m ²)	Coesione non drenata (kN/m ²)	Angolo resistenza al taglio (°)	Peso unità di volume (kN/m ³)	Peso saturo (kN/m ³)	Litologia	
1	0		17,5	18,5	20		
2	6,47		21,7	20	21,5		

3	22		26	20,4	21,8	
4	30		25	20,2	21,5	

Risultati analisi pendio

=====8353

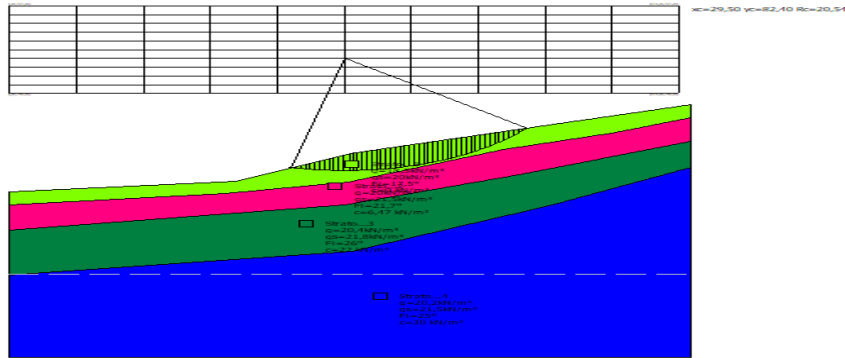
Ascissa centro superficie 29,50 m
 Ordinata centro superficie 82,40 m
 Raggio superficie 20,541 m

=====

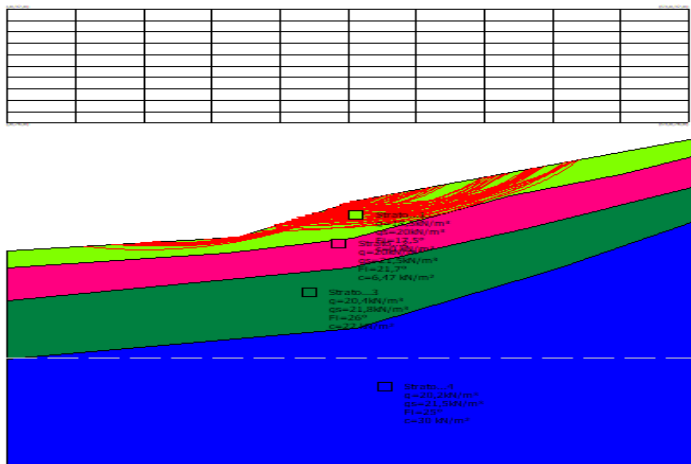
xc = 29,50 yc = 82,40 Rc = 20,541 Fs=0,83

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,42	-12,6	0,43	1,17	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,5
2	0,42	-11,4	0,43	3,46	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,8	1,5
3	0,42	-10,2	0,42	5,68	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	6,2	2,4
4	0,42	-9,1	0,42	7,83	0,46	0,24	0,0	17,5	0,0	8,4	3,2
5	0,42	-7,9	0,42	9,92	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	10,6	4,1
6	0,42	-6,7	0,42	11,94	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	12,6	4,8
7	0,42	-5,5	0,42	13,89	0,82	0,42	0,0	17,5	0,0	14,5	5,5
8	0,42	-4,4	0,42	15,77	0,93	0,47	0,0	17,5	0,0	16,3	6,2
9	0,42	-3,2	0,42	17,59	1,04	0,53	0,0	17,5	0,0	18,0	6,8
10	0,42	-2,1	0,42	19,35	1,14	0,58	0,0	17,5	0,0	19,6	7,5
11	0,42	-0,9	0,42	21,03	1,24	0,63	0,0	17,5	0,0	21,2	8,0
12	0,61	0,5	0,61	33,81	1,99	1,01	0,0	17,5	0,0	33,7	12,8
13	0,22	1,7	0,22	12,97	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	12,8	4,9
14	0,42	2,6	0,42	25,05	1,48	0,75	0,0	17,5	0,0	24,6	9,4
15	0,42	3,8	0,42	25,83	1,52	0,77	0,0	17,5	0,0	25,3	9,6
16	0,42	4,9	0,42	26,55	1,57	0,8	0,0	17,5	0,0	25,8	9,8
17	0,42	6,1	0,42	27,2	1,61	0,82	0,0	17,5	0,0	26,3	10,0
18	0,42	7,3	0,42	27,79	1,64	0,83	0,0	17,5	0,0	26,7	10,2
19	0,42	8,4	0,42	28,31	1,67	0,85	0,0	17,5	0,0	27,1	10,4
20	0,42	9,6	0,42	28,77	1,7	0,86	0,0	17,5	0,0	27,4	10,6
21	0,42	10,8	0,42	29,15	1,72	0,87	0,0	17,5	0,0	27,7	10,7
22	0,42	12,0	0,43	29,47	1,74	0,88	0,0	17,5	0,0	27,9	10,8
23	0,42	13,2	0,43	29,72	1,75	0,89	0,0	17,5	0,0	28,0	10,9
24	0,42	14,4	0,43	29,89	1,76	0,9	0,0	17,5	0,0	28,1	11,0
25	0,42	15,6	0,43	30,0	1,77	0,9	0,0	17,5	0,0	28,2	11,1
26	0,42	16,8	0,44	30,03	1,77	0,9	0,0	17,5	0,0	28,1	11,2
27	0,42	18,0	0,44	29,99	1,77	0,9	0,0	17,5	0,0	28,1	11,2
28	0,42	19,2	0,44	29,87	1,76	0,9	0,0	17,5	0,0	27,9	11,2
29	0,42	20,5	0,44	29,67	1,75	0,89	0,0	17,5	0,0	27,7	11,2
30	0,42	21,7	0,45	29,4	1,73	0,88	0,0	17,5	0,0	27,5	11,2
31	0,42	23,0	0,45	29,04	1,71	0,87	0,0	17,5	0,0	27,2	11,2
32	0,42	24,2	0,46	28,6	1,69	0,86	0,0	17,5	0,0	26,8	11,2
33	0,42	25,5	0,46	28,08	1,66	0,84	0,0	17,5	0,0	26,3	11,1
34	0,42	26,8	0,47	27,47	1,62	0,82	0,0	17,5	0,0	25,8	11,0
35	0,42	28,1	0,47	26,76	1,58	0,8	0,0	17,5	0,0	25,2	10,9
36	0,42	29,4	0,48	25,96	1,53	0,78	0,0	17,5	0,0	24,5	10,7
37	0,42	30,8	0,49	25,06	1,48	0,75	0,0	17,5	0,0	23,8	10,5
38	0,42	32,1	0,49	24,06	1,42	0,72	0,0	17,5	0,0	22,9	10,3
39	0,42	33,5	0,5	22,95	1,35	0,69	0,0	17,5	0,0	22,0	10,0
40	0,42	34,9	0,51	21,73	1,28	0,65	0,0	17,5	0,0	20,9	9,7
41	0,42	36,4	0,52	20,39	1,2	0,61	0,0	17,5	0,0	19,8	9,3

42	0,42	37,8	0,53	18,92	1,12	0,57	0,0	17,5	0,0	18,5	8,9
43	0,42	39,3	0,54	17,32	1,02	0,52	0,0	17,5	0,0	17,1	8,4
44	0,42	40,8	0,55	15,59	0,92	0,47	0,0	17,5	0,0	15,5	7,8
45	0,42	42,4	0,56	13,7	0,81	0,41	0,0	17,5	0,0	13,8	7,1
46	0,42	44,0	0,58	11,65	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	11,8	6,3
47	0,42	45,6	0,6	9,42	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	9,7	5,3
48	0,42	47,3	0,61	7,01	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	7,3	4,1
49	0,42	49,1	0,64	4,38	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,6	2,7
50	0,42	50,9	0,66	1,52	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	1,0



$x_c=29,5$ $y_c=82,4$ $R_c=20,54$ $F_s=0,8301$



Superfici a Fattore di sicurezza < 1.0

ANTE OPERAM SEZIONE B-B'

Analisi di stabilità dei pendii con: JANBU (1967)

Lat./Long.	43,4918937683105/11,1455135345459
Calcolo eseguito secondo	NTC 2018
Numero di strati	4,0
Numero dei conci	50,0
Grado di sicurezza ritenuto accettabile	1,1
Coefficiente parziale resistenza	1,0
Parametri geotecnici da usare. Angolo di attrito:	Picco
Analisi	Condizione drenata
Superficie di forma circolare	

Maglia dei Centri

Ascissa vertice sinistro inferiore xi	0,0 m
Ordinata vertice sinistro inferiore yi	76,0 m
Ascissa vertice destro superiore xs	59,0 m
Ordinata vertice destro superiore ys	92,0 m
Passo di ricerca	10,0
Numero di celle lungo x	10,0
Numero di celle lungo y	10,0

Coefficienti sismici [N.T.C.]

Dati generali

Tipo opera:	2 - Opere ordinarie
Classe d'uso:	Classe II
Vita nominale:	50,0 [anni]
Vita di riferimento:	50,0 [anni]

Parametri sismici su sito di riferimento

Categoria sottosuolo:	C
Categoria topografica:	T2

S.L. Stato limite	TR Tempo ritorno [anni]	ag [m/s ²]	F0 [-]	TC* [sec]
S.L.O.	30,0	0,44	2,53	0,24
S.L.D.	50,0	0,56	2,54	0,25
S.L.V.	475,0	1,34	2,48	0,28
S.L.C.	975,0	1,69	2,52	0,28

Coefficienti sismici orizzontali e verticali

Opera: Stabilità dei pendii e Fondazioni

S.L. Stato limite	amax [m/s ²]	beta [-]	kh [-]	kv [sec]
S.L.O.	0,792	0,2	0,0162	0,0081
S.L.D.	1,008	0,2	0,0206	0,0103
S.L.V.	2,4066	0,24	0,0589	0,0295
S.L.C.	2,9191	0,24	0,0714	0,0357

Coefficiente azione sismica orizzontale 0,059
Coefficiente azione sismica verticale 0,03

Vertici profilo

Nr	X (m)	y (m)
1	0,0	58,0
2	20,06	60,94
3	31,42	63,62

4	60,0	74,0
---	------	------

Falda

Nr.	X (m)	y (m)
1	0,0	0,0
2	0,0	0,0
3	0,0	0,0
4	0,0	0,0
5	0,0	0,0

Vertici strato1

N	X (m)	y (m)
1	0,0	55,72
2	19,13	59,08
3	29,77	61,14
4	43,59	65,85
5	53,02	68,75
6	60,0	71,52

Vertici strato2

N	X (m)	y (m)
1	0,0	52,46
2	29,52	57,48
3	45,33	63,48
4	60,0	68,91

Vertici strato3

N	X (m)	y (m)
1	0,0	45,74
2	31,37	55,09
3	45,81	58,05
4	60,0	63,9

Coefficienti parziali azioni

Sfavorevoli: Permanenti, variabili	1,0	1,0
Favorevoli: Permanenti, variabili	1,0	1,0

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo di resistenza al taglio	1,25
Coazione efficace	1,25
Coazione non drenata	1,4
Riduzione parametri geotecnici terreno	No

Stratigrafia

Strato	Coazione (kN/m ²)	Coazione non drenata (kN/m ²)	Angolo resistenza al taglio (°)	Peso unità di volume (kN/m ³)	Peso saturo (kN/m ³)	Litologia	
1	0		17,5	18,5	20		
2	6,47		21,7	20	21,5		

3	22		26	20,4	21,8	
4	30		25	20,2	21,5	

Risultati analisi pendio

Fs minimo individuato	0,72
Ascissa centro superficie	29,5 m
Ordinata centro superficie	88,8 m
Raggio superficie	25,28 m

B: Larghezza del concio; Alfa: Angolo di inclinazione della base del concio; Li: Lunghezza della base del concio; Wi: Peso del concio; Ui: Forze derivanti dalle pressioni neutre; Ni: forze agenti normalmente alla direzione di scivolamento; Ti: forze agenti parallelamente alla superficie di scivolamento; Fi: Angolo di attrito; c: coesione.

xc = 20,65 yc = 76,80 Rc = 16,563 Fs=1,095

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,26	-10,8	0,26	0,21	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,26	-9,8	0,26	0,61	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
3	0,26	-8,9	0,26	1,0	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,3
4	0,26	-8,0	0,26	1,36	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,4
5	0,26	-7,1	0,26	1,71	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,5
6	0,26	-6,2	0,26	2,04	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,6
7	0,26	-5,3	0,26	2,34	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,7
8	0,26	-4,4	0,26	2,63	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,8
9	0,26	-3,6	0,26	2,89	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,9
10	0,3	-2,6	0,3	3,73	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,8	1,1
11	0,21	-1,7	0,21	2,82	0,17	0,08	0,0	17,5	0,0	2,8	0,8
12	0,26	-0,9	0,26	3,73	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
13	0,26	0,0	0,26	4,03	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
14	0,26	0,9	0,26	4,31	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,2
15	0,26	1,8	0,26	4,57	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,3
16	0,26	2,7	0,26	4,81	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,8	1,4
17	0,26	3,6	0,26	5,04	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	1,4
18	0,26	4,5	0,26	5,24	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,5
19	0,26	5,4	0,26	5,43	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,5
20	0,26	6,3	0,26	5,59	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,6
21	0,26	7,2	0,26	5,74	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,6
22	0,26	8,1	0,26	5,86	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,7
23	0,26	9,0	0,26	5,97	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,7
24	0,26	9,9	0,26	6,06	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,7
25	0,26	10,8	0,26	6,12	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,7
26	0,26	11,7	0,26	6,17	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	1,7
27	0,26	12,6	0,26	6,19	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	1,8
28	0,26	13,6	0,27	6,2	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	1,8
29	0,26	14,5	0,27	6,18	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	1,8
30	0,26	15,4	0,27	6,14	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,8
31	0,26	16,3	0,27	6,08	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
32	0,26	17,3	0,27	6,0	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,7
33	0,26	18,2	0,27	5,9	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,7

34	0,26	19,1	0,27	5,78	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,7
35	0,26	20,1	0,27	5,63	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	1,7
36	0,26	21,0	0,28	5,46	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,6
37	0,26	22,0	0,28	5,26	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,6
38	0,26	23,0	0,28	5,04	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,5
39	0,26	23,9	0,28	4,8	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,5
40	0,26	24,9	0,28	4,53	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	1,4
41	0,26	25,9	0,29	4,23	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,3
42	0,26	26,9	0,29	3,91	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,2
43	0,26	27,9	0,29	3,57	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,1
44	0,26	28,9	0,3	3,19	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	1,0
45	0,26	30,0	0,3	2,78	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,8	0,9
46	0,26	31,0	0,3	2,35	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,8
47	0,26	32,0	0,3	1,88	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,6
48	0,26	33,1	0,31	1,39	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,5
49	0,26	34,2	0,31	0,86	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,3
50	0,26	35,3	0,32	0,29	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1

xc = 23,60 yc = 76,00 Rc = 15,427 Fs=1,038

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,28	-12,4	0,28	0,32	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,28	-11,3	0,28	0,95	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
3	0,28	-10,3	0,28	1,55	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,5
4	0,28	-9,2	0,28	2,12	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,3	0,7
5	0,28	-8,2	0,28	2,66	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,8	0,9
6	0,28	-7,2	0,28	3,18	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,0
7	0,28	-6,2	0,28	3,68	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,8	1,2
8	0,28	-5,1	0,28	4,15	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,3	1,3
9	0,28	-4,1	0,28	4,59	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,4
10	0,28	-3,1	0,28	5,01	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,1	1,6
11	0,28	-2,1	0,28	5,41	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,5	1,7
12	0,28	-1,0	0,28	5,77	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
13	0,28	0,0	0,28	6,12	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,1	1,9
14	0,28	1,0	0,28	6,44	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,4	1,9
15	0,28	2,0	0,28	6,73	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,7	2,0
16	0,28	3,1	0,28	7,0	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,9	2,1
17	0,28	4,1	0,28	7,24	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	2,2
18	0,28	5,1	0,28	7,46	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,3	2,2
19	0,28	6,1	0,28	7,65	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,5	2,3
20	0,28	7,2	0,28	7,82	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,6	2,3
21	0,28	8,2	0,28	7,96	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	2,4
22	0,28	9,2	0,28	8,08	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,8	2,4
23	0,28	10,3	0,28	8,17	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,4
24	0,28	11,3	0,28	8,24	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,5
25	0,28	12,4	0,28	8,27	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,5
26	0,28	13,4	0,28	8,28	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,5
27	0,28	14,5	0,28	8,27	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,5
28	0,28	15,5	0,29	8,22	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,5
29	0,28	16,6	0,29	8,15	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,8	2,5
30	0,28	17,6	0,29	8,05	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	2,5
31	0,28	18,7	0,29	7,92	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	2,4
32	0,28	19,8	0,29	7,77	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,4	2,4

33	0,28	20,9	0,29	7,58	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,3	2,4
34	0,28	22,0	0,3	7,36	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	2,3
35	0,28	23,1	0,3	7,11	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	2,3
36	0,28	24,2	0,3	6,83	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,6	2,2
37	0,28	25,3	0,3	6,51	0,38	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,1
38	0,28	26,5	0,31	6,16	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,0	2,0
39	0,28	27,6	0,31	5,78	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,9
40	0,28	28,8	0,31	5,36	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,8
41	0,26	29,9	0,3	4,57	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,6
42	0,29	31,1	0,34	4,84	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	1,7
43	0,28	32,3	0,33	4,15	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,1	1,5
44	0,28	33,6	0,33	3,75	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,4
45	0,28	34,8	0,34	3,31	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,2
46	0,28	36,1	0,34	2,82	0,17	0,08	0,0	17,5	0,0	2,9	1,1
47	0,28	37,3	0,35	2,28	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,9
48	0,28	38,6	0,35	1,7	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,7
49	0,28	39,9	0,36	1,06	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,4
50	0,28	41,3	0,37	0,37	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2

xc = 26,55 yc = 76,80 Rc = 15,802 Fs=0,924

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,31	-14,2	0,32	0,45	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,2
2	0,31	-13,0	0,32	1,31	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,5	0,5
3	0,31	-11,9	0,32	2,14	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,4	0,8
4	0,31	-10,7	0,32	2,92	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,2	1,1
5	0,31	-9,6	0,32	3,67	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	4,0	1,4
6	0,31	-8,4	0,32	4,39	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,7	1,6
7	0,31	-7,3	0,32	5,06	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,3	1,8
8	0,31	-6,1	0,31	5,7	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	6,0	2,0
9	0,31	-5,0	0,31	6,3	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,5	2,2
10	0,31	-3,8	0,31	6,87	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	2,4
11	0,31	-2,7	0,31	7,4	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,5	2,6
12	0,31	-1,6	0,31	7,9	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	8,0	2,7
13	0,31	-0,4	0,31	8,36	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,4	2,9
14	0,31	0,7	0,31	8,78	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,7	3,0
15	0,31	1,8	0,31	9,17	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	9,1	3,1
16	0,31	3,0	0,31	9,52	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	9,4	3,2
17	0,31	4,1	0,31	9,83	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,6	3,3
18	0,31	5,2	0,31	10,11	0,6	0,3	0,0	17,5	0,0	9,8	3,4
19	0,31	6,4	0,31	10,36	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	10,0	3,4
20	0,31	7,5	0,32	10,56	0,62	0,32	0,0	17,5	0,0	10,2	3,5
21	0,31	8,7	0,32	10,74	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,3	3,6
22	0,31	9,8	0,32	10,87	0,64	0,33	0,0	17,5	0,0	10,4	3,6
23	0,31	11,0	0,32	10,96	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,5	3,6
24	0,31	12,1	0,32	11,02	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,5	3,7
25	0,31	13,3	0,32	11,04	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,5	3,7
26	0,31	14,4	0,32	11,03	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,5	3,7
27	0,31	15,6	0,32	10,97	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,4	3,7
28	0,46	17,1	0,48	16,02	0,95	0,48	0,0	17,5	0,0	15,2	5,4
29	0,16	18,3	0,17	5,61	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	1,9
30	0,31	19,2	0,33	10,78	0,64	0,32	0,0	17,5	0,0	10,2	3,7
31	0,31	20,4	0,33	10,79	0,64	0,32	0,0	17,5	0,0	10,2	3,7

32	0,31	21,6	0,34	10,75	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,2	3,7
33	0,31	22,8	0,34	10,67	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,1	3,7
34	0,31	24,1	0,34	10,55	0,62	0,32	0,0	17,5	0,0	10,0	3,7
35	0,31	25,3	0,35	10,37	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	9,9	3,7
36	0,31	26,6	0,35	10,15	0,6	0,3	0,0	17,5	0,0	9,7	3,7
37	0,31	27,8	0,35	9,88	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,5	3,7
38	0,31	29,1	0,36	9,55	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	9,2	3,6
39	0,31	30,4	0,36	9,17	0,54	0,28	0,0	17,5	0,0	8,9	3,5
40	0,31	31,8	0,37	8,74	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,5	3,4
41	0,31	33,1	0,37	8,25	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	3,3
42	0,31	34,5	0,38	7,7	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,6	3,1
43	0,31	35,8	0,39	7,08	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	2,9
44	0,31	37,3	0,39	6,4	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,4	2,7
45	0,31	38,7	0,4	5,64	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,7	2,5
46	0,31	40,2	0,41	4,81	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,9	2,2
47	0,31	41,7	0,42	3,9	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,8
48	0,31	43,2	0,43	2,91	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,4
49	0,31	44,8	0,44	1,82	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,9	0,9
50	0,31	46,4	0,45	0,63	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,3

xc = 29,50 yc = 76,00 Rc = 14,116 Fs=0,838

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,29	-13,9	0,29	0,37	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2
2	0,29	-12,7	0,29	1,08	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,2	0,5
3	0,29	-11,5	0,29	1,76	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,9	0,7
4	0,29	-10,4	0,29	2,41	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,6	1,0
5	0,29	-9,2	0,29	3,02	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,3	1,2
6	0,29	-8,0	0,29	3,6	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,8	1,5
7	0,29	-6,8	0,29	4,16	0,25	0,12	0,0	17,5	0,0	4,4	1,7
8	0,29	-5,7	0,29	4,68	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,9	1,8
9	0,29	-4,5	0,29	5,17	0,3	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	2,0
10	0,29	-3,4	0,29	5,63	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,8	2,2
11	0,29	-2,2	0,29	6,06	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,1	2,3
12	0,29	-1,0	0,29	6,45	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,5	2,4
13	0,29	0,1	0,29	6,82	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,8	2,6
14	0,29	1,3	0,29	7,16	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,1	2,7
15	0,29	2,4	0,29	7,47	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,4	2,8
16	0,29	3,6	0,29	7,74	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,6	2,9
17	0,29	4,7	0,29	7,99	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,8	2,9
18	0,29	5,9	0,29	8,2	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	3,0
19	0,32	7,2	0,33	9,53	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	9,2	3,5
20	0,25	8,3	0,25	7,47	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	2,7
21	0,29	9,4	0,29	8,92	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,5	3,2
22	0,29	10,6	0,29	9,2	0,54	0,28	0,0	17,5	0,0	8,7	3,3
23	0,29	11,8	0,29	9,45	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	9,0	3,4
24	0,29	13,0	0,29	9,67	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,1	3,5
25	0,29	14,1	0,29	9,85	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,3	3,6
26	0,29	15,3	0,3	10,0	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,4	3,7
27	0,29	16,6	0,3	10,12	0,6	0,3	0,0	17,5	0,0	9,5	3,7
28	0,29	17,8	0,3	10,2	0,6	0,31	0,0	17,5	0,0	9,6	3,8
29	0,29	19,0	0,3	10,25	0,6	0,31	0,0	17,5	0,0	9,6	3,8
30	0,29	20,2	0,3	10,26	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	9,6	3,8

31	0,29	21,5	0,31	10,23	0,6	0,31	0,0	17,5	0,0	9,6	3,9
32	0,29	22,7	0,31	10,17	0,6	0,31	0,0	17,5	0,0	9,5	3,9
33	0,29	24,0	0,31	10,07	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,4	3,9
34	0,29	25,2	0,32	9,92	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,3	3,9
35	0,29	26,5	0,32	9,74	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,2	3,8
36	0,29	27,8	0,32	9,51	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	9,0	3,8
37	0,29	29,1	0,33	9,24	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	8,8	3,8
38	0,29	30,5	0,33	8,93	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,5	3,7
39	0,29	31,8	0,34	8,56	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,6
40	0,29	33,2	0,34	8,15	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,8	3,5
41	0,29	34,6	0,35	7,69	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,4	3,4
42	0,29	36,0	0,35	7,17	0,42	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	3,2
43	0,29	37,5	0,36	6,59	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	3,1
44	0,29	38,9	0,37	5,95	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	2,8
45	0,29	40,4	0,37	5,25	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	2,6
46	0,29	42,0	0,38	4,48	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,5	2,3
47	0,29	43,6	0,39	3,64	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,9
48	0,29	45,2	0,4	2,71	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,8	1,5
49	0,29	46,8	0,42	1,7	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	1,0
50	0,29	48,6	0,43	0,59	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,4

xc = 32,45 yc = 76,80 Rc = 13,60 Fs=0,754

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,24	-8,4	0,25	0,21	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,24	-7,4	0,25	0,63	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,3
3	0,24	-6,4	0,25	1,02	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,5
4	0,36	-5,1	0,36	2,17	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,9
5	0,13	-4,1	0,13	0,98	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,4
6	0,24	-3,3	0,24	2,22	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	1,0
7	0,24	-2,3	0,24	2,67	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	1,1
8	0,24	-1,2	0,24	3,1	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	1,3
9	0,24	-0,2	0,24	3,51	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,5
10	0,24	0,8	0,24	3,91	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,6
11	0,24	1,8	0,24	4,28	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,8
12	0,24	2,9	0,24	4,63	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,9
13	0,24	3,9	0,24	4,97	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	2,0
14	0,24	4,9	0,24	5,28	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	2,1
15	0,24	6,0	0,24	5,57	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	2,3
16	0,24	7,0	0,25	5,85	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	2,4
17	0,24	8,0	0,25	6,1	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	2,5
18	0,24	9,1	0,25	6,33	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,5
19	0,24	10,1	0,25	6,55	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,6
20	0,24	11,2	0,25	6,74	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,7
21	0,24	12,2	0,25	6,91	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,5	2,8
22	0,24	13,3	0,25	7,06	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,6	2,8
23	0,24	14,3	0,25	7,19	0,42	0,22	0,0	17,5	0,0	6,7	2,9
24	0,24	15,4	0,25	7,3	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,8	2,9
25	0,24	16,4	0,25	7,39	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	3,0
26	0,24	17,5	0,26	7,45	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	3,0
27	0,24	18,6	0,26	7,49	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	3,1
28	0,24	19,7	0,26	7,51	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	6,9	3,1
29	0,24	20,8	0,26	7,5	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	6,9	3,1

30	0,24	21,9	0,26	7,47	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	3,1
31	0,24	23,0	0,26	7,42	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	6,8	3,1
32	0,24	24,1	0,27	7,34	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,8	3,1
33	0,24	25,2	0,27	7,23	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,7	3,1
34	0,24	26,4	0,27	7,1	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,6	3,1
35	0,24	27,5	0,27	6,94	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,4	3,0
36	0,24	28,7	0,28	6,75	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	3,0
37	0,24	29,9	0,28	6,53	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,1	2,9
38	0,24	31,1	0,28	6,29	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,9
39	0,24	32,3	0,29	6,01	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	2,8
40	0,24	33,5	0,29	5,7	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	2,7
41	0,24	34,7	0,3	5,35	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	2,6
42	0,24	36,0	0,3	4,97	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	2,4
43	0,24	37,3	0,31	4,55	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,3	2,3
44	0,24	38,6	0,31	4,1	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	2,1
45	0,24	39,9	0,32	3,6	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,9
46	0,24	41,2	0,32	3,06	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,7
47	0,24	42,6	0,33	2,47	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	1,4
48	0,24	44,0	0,34	1,83	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,8	1,1
49	0,24	45,5	0,35	1,14	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,7
50	0,24	47,0	0,36	0,4	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2

xc = 20,65 yc = 78,40 Rc = 18,075 Fs=1,084

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,27	-9,2	0,27	0,2	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,27	-8,4	0,27	0,59	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
3	0,27	-7,5	0,27	0,97	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
4	0,27	-6,7	0,27	1,32	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,4
5	0,27	-5,8	0,27	1,65	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,5
6	0,27	-5,0	0,27	1,96	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,6
7	0,27	-4,1	0,27	2,26	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,7
8	0,27	-3,3	0,27	2,53	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,8
9	0,32	-2,4	0,32	3,37	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	1,0
10	0,21	-1,5	0,21	2,49	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	0,7
11	0,27	-0,8	0,27	3,4	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	1,0
12	0,27	0,1	0,27	3,71	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
13	0,27	0,9	0,27	4,01	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
14	0,27	1,7	0,27	4,28	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
15	0,27	2,6	0,27	4,54	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,3
16	0,27	3,4	0,27	4,78	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,4
17	0,27	4,3	0,27	5,0	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,4
18	0,27	5,1	0,27	5,2	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,5
19	0,27	6,0	0,27	5,38	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,5
20	0,27	6,8	0,27	5,55	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	1,6
21	0,27	7,6	0,27	5,69	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,6
22	0,27	8,5	0,27	5,81	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,7
23	0,27	9,3	0,27	5,91	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,7
24	0,27	10,2	0,27	6,0	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,7
25	0,27	11,1	0,27	6,06	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,7
26	0,27	11,9	0,27	6,1	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,7
27	0,27	12,8	0,27	6,13	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,8
28	0,27	13,6	0,27	6,13	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,8

29	0,27	14,5	0,27	6,11	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,8
30	0,27	15,4	0,27	6,07	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
31	0,27	16,2	0,28	6,01	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,7
32	0,27	17,1	0,28	5,93	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,7
33	0,27	18,0	0,28	5,83	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,7
34	0,27	18,9	0,28	5,7	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,7
35	0,27	19,8	0,28	5,55	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	1,7
36	0,27	20,7	0,28	5,38	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,6
37	0,27	21,6	0,29	5,18	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	1,6
38	0,27	22,5	0,29	4,97	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	1,5
39	0,27	23,4	0,29	4,72	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,4
40	0,27	24,3	0,29	4,46	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,4
41	0,27	25,2	0,29	4,16	0,25	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,3
42	0,27	26,2	0,3	3,85	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,2
43	0,27	27,1	0,3	3,5	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,1
44	0,27	28,1	0,3	3,13	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	1,0
45	0,27	29,0	0,3	2,73	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,9
46	0,27	30,0	0,31	2,3	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,8
47	0,27	31,0	0,31	1,84	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,8	0,6
48	0,27	31,9	0,31	1,36	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,5
49	0,27	32,9	0,32	0,84	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,8	0,3
50	0,27	33,9	0,32	0,29	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1

xc = 23,60 yc = 77,60 Rc = 16,928 Fs=1,014

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,29	-10,7	0,29	0,33	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,29	-9,7	0,29	0,97	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
3	0,29	-8,8	0,29	1,58	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,5
4	0,29	-7,8	0,29	2,16	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,3	0,7
5	0,29	-6,8	0,29	2,72	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,8	0,9
6	0,29	-5,8	0,29	3,25	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	1,1
7	0,29	-4,8	0,29	3,76	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,9	1,2
8	0,29	-3,9	0,29	4,24	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,4
9	0,29	-2,9	0,29	4,69	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,8	1,5
10	0,29	-1,9	0,29	5,12	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,2	1,6
11	0,29	-0,9	0,29	5,52	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,7
12	0,29	0,0	0,29	5,89	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,8
13	0,29	1,0	0,29	6,24	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,2	1,9
14	0,29	2,0	0,29	6,56	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	2,0
15	0,29	3,0	0,29	6,85	0,4	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	2,1
16	0,29	3,9	0,29	7,12	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	2,2
17	0,29	4,9	0,29	7,37	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	2,2
18	0,29	5,9	0,29	7,58	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,4	2,3
19	0,29	6,9	0,29	7,78	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,5	2,4
20	0,29	7,9	0,29	7,94	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	2,4
21	0,29	8,8	0,29	8,08	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,8	2,5
22	0,29	9,8	0,29	8,19	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,5
23	0,29	10,8	0,29	8,27	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,5
24	0,29	11,8	0,29	8,33	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,5
25	0,29	12,8	0,3	8,35	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,6
26	0,29	13,8	0,3	8,35	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,6
27	0,29	14,8	0,3	8,32	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,6

28	0,29	15,8	0,3	8,27	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,6
29	0,29	16,8	0,3	8,18	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,8	2,5
30	0,29	17,9	0,3	8,06	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	2,5
31	0,29	18,9	0,3	7,92	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	2,5
32	0,29	19,9	0,31	7,74	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,4	2,4
33	0,29	21,0	0,31	7,53	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	2,4
34	0,29	22,0	0,31	7,29	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	2,3
35	0,29	23,1	0,31	7,02	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	2,3
36	0,29	24,1	0,32	6,71	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	2,2
37	0,29	25,2	0,32	6,37	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,1	2,1
38	0,29	26,3	0,32	5,99	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	2,0
39	0,18	27,2	0,21	3,6	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,2
40	0,39	28,3	0,45	7,29	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	2,5
41	0,29	29,6	0,33	5,0	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,7
42	0,29	30,7	0,33	4,67	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,7
43	0,29	31,9	0,34	4,3	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,6
44	0,29	33,0	0,34	3,88	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,4
45	0,29	34,2	0,35	3,42	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	1,3
46	0,29	35,4	0,35	2,91	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	1,1
47	0,29	36,6	0,36	2,36	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,9
48	0,29	37,8	0,36	1,75	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,7
49	0,29	39,0	0,37	1,09	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,4
50	0,29	40,3	0,38	0,38	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2

xc = 26,55 yc = 78,40 Rc = 17,299 Fs=0,902

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,33	-12,5	0,33	0,46	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,2
2	0,33	-11,4	0,33	1,34	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,5	0,5
3	0,33	-10,3	0,33	2,19	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,8
4	0,33	-9,2	0,33	2,99	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,2	1,1
5	0,33	-8,1	0,33	3,76	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	4,0	1,4
6	0,33	-7,0	0,33	4,49	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,7	1,7
7	0,33	-5,9	0,33	5,18	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,4	1,9
8	0,33	-4,8	0,33	5,83	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	6,0	2,1
9	0,33	-3,7	0,33	6,45	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,6	2,3
10	0,33	-2,7	0,33	7,03	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	7,1	2,5
11	0,33	-1,6	0,33	7,57	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,6	2,7
12	0,33	-0,5	0,33	8,07	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	8,1	2,8
13	0,33	0,6	0,33	8,53	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,5	3,0
14	0,33	1,7	0,33	8,96	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,9	3,1
15	0,33	2,7	0,33	9,35	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,2	3,2
16	0,33	3,8	0,33	9,71	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,5	3,3
17	0,33	4,9	0,33	10,02	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,8	3,4
18	0,33	6,0	0,33	10,3	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	10,0	3,5
19	0,33	7,1	0,33	10,54	0,62	0,32	0,0	17,5	0,0	10,2	3,6
20	0,33	8,2	0,33	10,74	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,3	3,6
21	0,33	9,3	0,33	10,9	0,64	0,33	0,0	17,5	0,0	10,5	3,7
22	0,33	10,4	0,33	11,03	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,5	3,7
23	0,33	11,5	0,33	11,11	0,66	0,33	0,0	17,5	0,0	10,6	3,8
24	0,33	12,6	0,33	11,16	0,66	0,33	0,0	17,5	0,0	10,6	3,8
25	0,33	13,7	0,34	11,17	0,66	0,33	0,0	17,5	0,0	10,6	3,8
26	0,33	14,8	0,34	11,13	0,66	0,33	0,0	17,5	0,0	10,5	3,8

27	0,28	15,9	0,3	9,61	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,1	3,3
28	0,37	17,0	0,39	12,54	0,74	0,38	0,0	17,5	0,0	11,8	4,3
29	0,33	18,2	0,34	11,18	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	10,6	3,9
30	0,33	19,3	0,35	11,23	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	10,6	3,9
31	0,33	20,5	0,35	11,23	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	10,6	4,0
32	0,33	21,7	0,35	11,19	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	10,6	4,0
33	0,33	22,8	0,35	11,1	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,5	4,0
34	0,33	24,0	0,36	10,96	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,4	4,0
35	0,33	25,2	0,36	10,77	0,64	0,32	0,0	17,5	0,0	10,2	3,9
36	0,33	26,4	0,36	10,53	0,62	0,32	0,0	17,5	0,0	10,0	3,9
37	0,33	27,6	0,37	10,24	0,6	0,31	0,0	17,5	0,0	9,8	3,9
38	0,33	28,8	0,37	9,9	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,5	3,8
39	0,33	30,1	0,38	9,5	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	9,1	3,7
40	0,33	31,3	0,38	9,05	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,7	3,6
41	0,33	32,6	0,39	8,53	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,3	3,4
42	0,33	33,9	0,39	7,95	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,8	3,3
43	0,33	35,2	0,4	7,31	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	3,1
44	0,33	36,6	0,41	6,6	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	2,8
45	0,33	37,9	0,41	5,81	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,8	2,6
46	0,33	39,3	0,42	4,95	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	2,2
47	0,33	40,7	0,43	4,01	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,1	1,9
48	0,33	42,2	0,44	2,98	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	1,4
49	0,33	43,6	0,45	1,86	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,9
50	0,33	45,2	0,46	0,65	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,3

xc = 29,50 yc = 77,60 Rc = 15,485 Fs=0,816

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,29	-11,1	0,29	0,34	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,29	-10,0	0,29	0,99	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,4
3	0,29	-8,9	0,29	1,61	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,7
4	0,29	-7,8	0,29	2,2	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,9
5	0,29	-6,7	0,29	2,76	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,9	1,1
6	0,29	-5,7	0,29	3,3	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	1,3
7	0,29	-4,6	0,29	3,8	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,9	1,5
8	0,29	-3,5	0,29	4,27	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	1,7
9	0,29	-2,5	0,29	4,72	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,8	1,9
10	0,29	-1,4	0,29	5,14	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,2	2,0
11	0,29	-0,3	0,29	5,52	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	2,1
12	0,29	0,8	0,29	5,88	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	2,3
13	0,29	1,8	0,29	6,21	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,1	2,4
14	0,29	2,9	0,29	6,51	0,38	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	2,5
15	0,29	4,0	0,29	6,79	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,6	2,6
16	0,29	5,0	0,29	7,03	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	2,6
17	0,42	6,3	0,42	10,55	0,62	0,32	0,0	17,5	0,0	10,2	4,0
18	0,16	7,4	0,16	4,16	0,25	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,6
19	0,29	8,3	0,29	7,79	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,5	2,9
20	0,29	9,3	0,29	8,11	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	3,0
21	0,29	10,4	0,29	8,4	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	3,1
22	0,29	11,5	0,29	8,66	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,2
23	0,29	12,6	0,3	8,9	0,52	0,27	0,0	17,5	0,0	8,4	3,3
24	0,29	13,7	0,3	9,09	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	8,6	3,4
25	0,29	14,8	0,3	9,26	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	8,7	3,5

26	0,29	15,9	0,3	9,4	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	8,8	3,5
27	0,29	17,0	0,3	9,5	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	8,9	3,6
28	0,29	18,2	0,3	9,57	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	8,9	3,6
29	0,29	19,3	0,31	9,61	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,0	3,7
30	0,29	20,4	0,31	9,61	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,0	3,7
31	0,29	21,6	0,31	9,58	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	8,9	3,7
32	0,29	22,7	0,31	9,52	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	8,9	3,7
33	0,29	23,9	0,32	9,41	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	8,8	3,7
34	0,29	25,1	0,32	9,27	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	8,7	3,7
35	0,29	26,2	0,32	9,09	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	8,5	3,7
36	0,29	27,4	0,33	8,87	0,52	0,27	0,0	17,5	0,0	8,3	3,6
37	0,29	28,6	0,33	8,61	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	3,6
38	0,29	29,9	0,33	8,3	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,8	3,5
39	0,29	31,1	0,34	7,95	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	3,4
40	0,29	32,4	0,34	7,56	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	3,3
41	0,29	33,6	0,35	7,12	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	3,2
42	0,29	34,9	0,35	6,63	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	3,0
43	0,29	36,3	0,36	6,08	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	2,8
44	0,29	37,6	0,36	5,48	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	2,6
45	0,29	39,0	0,37	4,82	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	2,3
46	0,29	40,3	0,38	4,11	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,1	2,1
47	0,29	41,8	0,39	3,32	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,7
48	0,29	43,2	0,4	2,47	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	1,3
49	0,29	44,7	0,41	1,54	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,9
50	0,29	46,2	0,42	0,54	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,3

xc = 32,45 yc = 78,40 Rc = 14,974 Fs=0,744

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,24	-5,4	0,24	0,18	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,26	-4,4	0,26	0,59	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,3
3	0,23	-3,5	0,23	0,88	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,4
4	0,24	-2,6	0,24	1,39	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,6
5	0,24	-1,7	0,24	1,83	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,9	0,8
6	0,24	-0,7	0,24	2,25	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	1,0
7	0,24	0,2	0,24	2,65	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	1,1
8	0,24	1,1	0,24	3,04	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,3
9	0,24	2,1	0,24	3,4	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	1,4
10	0,24	3,0	0,24	3,75	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,6
11	0,24	3,9	0,24	4,09	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,7
12	0,24	4,9	0,24	4,4	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,8
13	0,24	5,8	0,24	4,7	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,9
14	0,24	6,7	0,25	4,97	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	2,0
15	0,24	7,7	0,25	5,23	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	2,1
16	0,24	8,6	0,25	5,47	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	2,2
17	0,24	9,5	0,25	5,7	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	2,3
18	0,24	10,5	0,25	5,9	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	2,4
19	0,24	11,4	0,25	6,09	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,5
20	0,24	12,4	0,25	6,25	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,5
21	0,24	13,3	0,25	6,4	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,6
22	0,24	14,3	0,25	6,53	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,1	2,7
23	0,24	15,3	0,25	6,64	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,7
24	0,24	16,2	0,25	6,73	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,8

25	0,24	17,2	0,25	6,8	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,8
26	0,24	18,2	0,26	6,84	0,4	0,21	0,0	17,5	0,0	6,3	2,8
27	0,24	19,2	0,26	6,87	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,3	2,8
28	0,24	20,2	0,26	6,88	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,3	2,9
29	0,24	21,2	0,26	6,86	0,4	0,21	0,0	17,5	0,0	6,3	2,9
30	0,24	22,2	0,26	6,83	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,9
31	0,24	23,2	0,26	6,77	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,9
32	0,24	24,2	0,27	6,68	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,9
33	0,24	25,2	0,27	6,58	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,1	2,8
34	0,24	26,2	0,27	6,45	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,8
35	0,24	27,3	0,27	6,29	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,8	2,8
36	0,24	28,3	0,28	6,11	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,7
37	0,24	29,4	0,28	5,91	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,5	2,7
38	0,24	30,5	0,28	5,67	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	2,6
39	0,24	31,6	0,29	5,41	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	2,5
40	0,24	32,7	0,29	5,12	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	2,4
41	0,24	33,8	0,29	4,8	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	2,3
42	0,24	34,9	0,3	4,45	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	2,2
43	0,24	36,0	0,3	4,07	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	2,0
44	0,24	37,2	0,31	3,65	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,8
45	0,24	38,4	0,31	3,2	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	1,7
46	0,24	39,6	0,32	2,71	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	1,4
47	0,24	40,8	0,32	2,19	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,1	1,2
48	0,24	42,0	0,33	1,62	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,9
49	0,24	43,3	0,33	1,01	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,6
50	0,24	44,6	0,34	0,35	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,2

xc = 20,65 yc = 80,00 Rc = 19,59 Fs=1,074

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,27	-7,9	0,27	0,2	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,27	-7,1	0,27	0,57	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
3	0,27	-6,3	0,27	0,93	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
4	0,27	-5,5	0,27	1,27	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,4
5	0,27	-4,7	0,27	1,59	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,5
6	0,27	-3,9	0,27	1,89	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,6
7	0,27	-3,1	0,27	2,17	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,6
8	0,32	-2,2	0,32	2,94	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,9
9	0,22	-1,4	0,22	2,21	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,7
10	0,27	-0,7	0,27	3,06	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	0,9
11	0,27	0,1	0,27	3,39	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	1,0
12	0,27	0,9	0,27	3,7	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
13	0,27	1,7	0,27	3,99	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
14	0,27	2,5	0,27	4,26	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
15	0,27	3,3	0,27	4,52	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	1,3
16	0,27	4,1	0,27	4,75	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,4
17	0,27	4,9	0,27	4,97	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,4
18	0,27	5,7	0,27	5,16	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	1,5
19	0,27	6,5	0,27	5,34	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,5
20	0,27	7,3	0,27	5,5	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,6
21	0,27	8,1	0,27	5,64	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,6
22	0,27	8,9	0,27	5,76	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,7
23	0,27	9,7	0,28	5,86	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,7

24	0,27	10,5	0,28	5,94	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,7
25	0,27	11,3	0,28	6,0	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,7
26	0,27	12,1	0,28	6,04	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,7
27	0,27	12,9	0,28	6,06	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
28	0,27	13,7	0,28	6,06	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
29	0,27	14,5	0,28	6,04	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
30	0,27	15,3	0,28	6,0	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
31	0,27	16,2	0,28	5,93	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,7
32	0,27	17,0	0,28	5,85	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	1,7
33	0,27	17,8	0,28	5,74	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,7
34	0,27	18,7	0,29	5,62	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	1,7
35	0,27	19,5	0,29	5,47	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,6
36	0,27	20,3	0,29	5,3	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,6
37	0,27	21,2	0,29	5,1	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,5
38	0,27	22,0	0,29	4,89	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	1,5
39	0,27	22,9	0,29	4,65	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,4
40	0,27	23,8	0,3	4,38	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,4
41	0,27	24,6	0,3	4,09	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,3
42	0,27	25,5	0,3	3,78	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,2
43	0,27	26,4	0,3	3,44	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,1
44	0,27	27,3	0,31	3,07	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,0
45	0,27	28,2	0,31	2,68	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,9
46	0,27	29,1	0,31	2,25	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,7
47	0,27	30,0	0,31	1,81	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,6
48	0,27	30,9	0,32	1,33	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,4
49	0,27	31,8	0,32	0,82	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,3
50	0,27	32,8	0,32	0,28	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1

xc = 23,60 yc = 79,20 Rc = 18,434 Fs=0,99

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,3	-9,3	0,3	0,34	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,3	-8,4	0,3	0,99	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
3	0,3	-7,4	0,3	1,61	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,5
4	0,3	-6,5	0,3	2,21	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,7
5	0,3	-5,6	0,3	2,78	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,9	0,9
6	0,3	-4,6	0,3	3,32	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	1,1
7	0,3	-3,7	0,3	3,84	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,3
8	0,3	-2,8	0,3	4,32	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	1,4
9	0,3	-1,8	0,3	4,78	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,8	1,5
10	0,3	-0,9	0,3	5,22	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,7
11	0,3	0,0	0,3	5,62	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,8
12	0,3	1,0	0,3	6,0	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	6,0	1,9
13	0,3	1,9	0,3	6,35	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,3	2,0
14	0,3	2,8	0,3	6,68	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,6	2,1
15	0,3	3,8	0,3	6,97	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	2,2
16	0,3	4,7	0,3	7,24	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	2,3
17	0,3	5,7	0,3	7,49	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,3	2,3
18	0,3	6,6	0,3	7,7	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,5	2,4
19	0,3	7,5	0,3	7,89	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	2,5
20	0,3	8,5	0,3	8,05	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,8	2,5
21	0,3	9,4	0,3	8,18	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,5
22	0,3	10,4	0,3	8,28	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,6

23	0,3	11,3	0,31	8,36	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,6
24	0,3	12,3	0,31	8,4	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,6
25	0,3	13,2	0,31	8,42	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,6
26	0,3	14,2	0,31	8,41	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,6
27	0,3	15,1	0,31	8,37	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,6
28	0,3	16,1	0,31	8,29	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,6
29	0,3	17,1	0,31	8,19	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,8	2,6
30	0,3	18,1	0,32	8,06	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	2,6
31	0,3	19,0	0,32	7,89	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	2,5
32	0,3	20,0	0,32	7,7	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,3	2,5
33	0,3	21,0	0,32	7,47	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	2,4
34	0,3	22,0	0,32	7,2	0,42	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	2,4
35	0,3	23,0	0,33	6,9	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,6	2,3
36	0,3	24,1	0,33	6,57	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,2
37	0,16	24,8	0,17	3,26	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	1,1
38	0,44	25,9	0,49	8,98	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,6	3,1
39	0,3	27,2	0,34	5,78	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	2,0
40	0,3	28,2	0,34	5,51	0,32	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	1,9
41	0,3	29,3	0,34	5,2	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,8
42	0,3	30,4	0,35	4,85	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	1,7
43	0,3	31,4	0,35	4,46	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	1,6
44	0,3	32,5	0,36	4,02	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,5
45	0,3	33,7	0,36	3,54	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,3
46	0,3	34,8	0,37	3,01	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,2
47	0,3	35,9	0,37	2,44	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	1,0
48	0,3	37,1	0,38	1,81	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,7
49	0,3	38,3	0,38	1,13	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,5
50	0,3	39,5	0,39	0,39	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2

xc = 26,55 yc = 80,00 Rc = 18,748 Fs=0,881

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,34	-10,7	0,34	0,45	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,2
2	0,34	-9,7	0,34	1,32	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,5
3	0,34	-8,6	0,34	2,14	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,3	0,8
4	0,34	-7,6	0,34	2,93	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	1,1
5	0,34	-6,5	0,34	3,68	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,9	1,4
6	0,34	-5,5	0,34	4,4	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,6	1,6
7	0,34	-4,5	0,34	5,07	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,2	1,9
8	0,34	-3,5	0,34	5,71	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,8	2,1
9	0,34	-2,4	0,34	6,31	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,4	2,3
10	0,34	-1,4	0,34	6,87	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,9	2,5
11	0,34	-0,4	0,34	7,4	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,4	2,7
12	0,34	0,6	0,34	7,89	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,9	2,8
13	0,34	1,7	0,34	8,34	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,3	3,0
14	0,34	2,7	0,34	8,75	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,6	3,1
15	0,34	3,7	0,34	9,13	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	8,9	3,2
16	0,34	4,8	0,34	9,46	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	9,2	3,3
17	0,34	5,8	0,34	9,76	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,5	3,4
18	0,34	6,8	0,34	10,03	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,7	3,5
19	0,34	7,9	0,34	10,25	0,6	0,31	0,0	17,5	0,0	9,9	3,6
20	0,34	8,9	0,34	10,44	0,62	0,31	0,0	17,5	0,0	10,0	3,6
21	0,34	9,9	0,34	10,58	0,62	0,32	0,0	17,5	0,0	10,1	3,7

22	0,34	11,0	0,34	10,69	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,2	3,7
23	0,34	12,0	0,34	10,76	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,2	3,7
24	0,34	13,1	0,34	10,79	0,64	0,32	0,0	17,5	0,0	10,2	3,8
25	0,46	14,3	0,48	14,8	0,87	0,44	0,0	17,5	0,0	14,0	5,2
26	0,21	15,4	0,22	6,76	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	2,4
27	0,34	16,3	0,35	10,93	0,64	0,33	0,0	17,5	0,0	10,3	3,8
28	0,34	17,3	0,35	11,06	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,4	3,9
29	0,34	18,4	0,35	11,14	0,66	0,33	0,0	17,5	0,0	10,5	4,0
30	0,34	19,5	0,36	11,18	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	10,5	4,0
31	0,34	20,6	0,36	11,18	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	10,5	4,0
32	0,34	21,7	0,36	11,13	0,66	0,33	0,0	17,5	0,0	10,5	4,0
33	0,34	22,8	0,36	11,03	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,4	4,0
34	0,34	23,9	0,37	10,89	0,64	0,33	0,0	17,5	0,0	10,3	4,0
35	0,34	25,0	0,37	10,7	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,1	4,0
36	0,34	26,2	0,37	10,46	0,62	0,31	0,0	17,5	0,0	9,9	3,9
37	0,34	27,3	0,38	10,16	0,6	0,3	0,0	17,5	0,0	9,7	3,9
38	0,34	28,5	0,38	9,82	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,4	3,8
39	0,34	29,7	0,39	9,41	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	9,0	3,7
40	0,34	30,8	0,39	8,95	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,6	3,6
41	0,34	32,1	0,4	8,44	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	3,4
42	0,34	33,3	0,4	7,86	0,46	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	3,3
43	0,34	34,5	0,41	7,21	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	3,0
44	0,34	35,8	0,41	6,5	0,38	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	2,8
45	0,34	37,0	0,42	5,72	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	2,5
46	0,34	38,3	0,43	4,87	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	2,2
47	0,34	39,7	0,44	3,94	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,8
48	0,34	41,0	0,44	2,93	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,4
49	0,34	42,4	0,45	1,83	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,9	0,9
50	0,34	43,8	0,46	0,63	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,3

xc = 29,50 yc = 79,20 Rc = 16,861 Fs=0,796

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,29	-8,5	0,29	0,3	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
2	0,29	-7,5	0,29	0,89	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,4
3	0,29	-6,5	0,29	1,45	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,5	0,6
4	0,29	-5,5	0,29	1,99	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,8
5	0,29	-4,5	0,29	2,49	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,6	1,0
6	0,29	-3,5	0,29	2,97	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	1,2
7	0,29	-2,5	0,29	3,42	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,5	1,4
8	0,29	-1,6	0,29	3,85	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,5
9	0,29	-0,6	0,29	4,25	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,7
10	0,29	0,4	0,29	4,62	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,8
11	0,29	1,4	0,29	4,96	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,9
12	0,29	2,4	0,29	5,28	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	2,1
13	0,29	3,4	0,29	5,57	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	2,2
14	0,29	4,4	0,29	5,83	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,7	2,3
15	0,29	5,4	0,29	6,07	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	2,3
16	0,2	6,2	0,2	4,31	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,7
17	0,38	7,2	0,38	8,6	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,3	3,3
18	0,29	8,3	0,29	6,97	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	2,7
19	0,29	9,3	0,29	7,29	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	2,8
20	0,29	10,3	0,3	7,59	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	2,9

21	0,29	11,4	0,3	7,86	0,46	0,24	0,0	17,5	0,0	7,4	3,0
22	0,29	12,4	0,3	8,1	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	3,1
23	0,29	13,4	0,3	8,31	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,8	3,2
24	0,29	14,4	0,3	8,49	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	3,3
25	0,29	15,4	0,3	8,64	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	3,3
26	0,29	16,4	0,3	8,76	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,4
27	0,29	17,5	0,3	8,85	0,52	0,27	0,0	17,5	0,0	8,3	3,4
28	0,29	18,5	0,31	8,91	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,3	3,5
29	0,29	19,5	0,31	8,94	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,3	3,5
30	0,29	20,6	0,31	8,94	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,3	3,5
31	0,29	21,7	0,31	8,9	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,3	3,5
32	0,29	22,7	0,31	8,83	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,5
33	0,29	23,8	0,32	8,73	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	3,5
34	0,29	24,9	0,32	8,59	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,0	3,5
35	0,29	26,0	0,32	8,41	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	7,8	3,5
36	0,29	27,1	0,33	8,2	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,7	3,4
37	0,29	28,2	0,33	7,95	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,4	3,3
38	0,29	29,3	0,33	7,66	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	3,3
39	0,29	30,5	0,34	7,33	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	3,2
40	0,29	31,6	0,34	6,96	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,6	3,1
41	0,29	32,8	0,35	6,54	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,9
42	0,29	34,0	0,35	6,08	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	2,8
43	0,29	35,2	0,36	5,57	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	2,6
44	0,29	36,4	0,36	5,01	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	2,4
45	0,29	37,6	0,37	4,4	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	2,1
46	0,29	38,9	0,37	3,74	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,9
47	0,29	40,1	0,38	3,02	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,5
48	0,29	41,5	0,39	2,24	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	1,2
49	0,29	42,8	0,4	1,4	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,8
50	0,29	44,1	0,4	0,48	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,3

xc = 20,65 yc = 81,60 Rc = 21,11 Fs=1,064

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,28	-6,6	0,28	0,19	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,28	-5,9	0,28	0,57	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
3	0,28	-5,1	0,28	0,92	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
4	0,28	-4,3	0,28	1,26	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,4
5	0,28	-3,6	0,28	1,57	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,5
6	0,28	-2,8	0,28	1,87	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,6
7	0,3	-2,0	0,3	2,29	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,7
8	0,26	-1,2	0,26	2,3	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,7
9	0,28	-0,5	0,28	2,82	0,17	0,08	0,0	17,5	0,0	2,8	0,8
10	0,28	0,3	0,28	3,17	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	0,9
11	0,28	1,0	0,28	3,5	0,21	0,1	0,0	17,5	0,0	3,5	1,0
12	0,28	1,8	0,28	3,81	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,8	1,1
13	0,28	2,5	0,28	4,1	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
14	0,28	3,3	0,28	4,37	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,3
15	0,28	4,1	0,28	4,62	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,3
16	0,28	4,8	0,28	4,85	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	1,4
17	0,28	5,6	0,28	5,06	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,5
18	0,28	6,4	0,28	5,26	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,5
19	0,28	7,1	0,28	5,43	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,6

20	0,28	7,9	0,28	5,58	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	1,6
21	0,28	8,7	0,28	5,71	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,7
22	0,28	9,4	0,28	5,83	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,7
23	0,28	10,2	0,29	5,92	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,7
24	0,28	11,0	0,29	5,99	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,7
25	0,28	11,8	0,29	6,04	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
26	0,28	12,6	0,29	6,07	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
27	0,28	13,3	0,29	6,08	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
28	0,28	14,1	0,29	6,07	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
29	0,28	14,9	0,29	6,04	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
30	0,28	15,7	0,29	5,98	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,8
31	0,28	16,5	0,29	5,91	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,8
32	0,28	17,3	0,29	5,81	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,7
33	0,28	18,1	0,3	5,69	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,7
34	0,28	18,9	0,3	5,54	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	1,7
35	0,28	19,7	0,3	5,38	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,6
36	0,28	20,5	0,3	5,19	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	1,6
37	0,28	21,3	0,3	4,98	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	1,5
38	0,28	22,2	0,3	4,74	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,5
39	0,28	23,0	0,31	4,48	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,4
40	0,28	23,8	0,31	4,19	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,3
41	0,28	24,6	0,31	3,88	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,2
42	0,28	25,5	0,31	3,54	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,1
43	0,28	26,3	0,31	3,18	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	1,0
44	0,28	27,2	0,32	2,79	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,9
45	0,28	28,0	0,32	2,37	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,8
46	0,28	28,9	0,32	1,92	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,6
47	0,28	29,8	0,32	1,44	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,5
48	0,14	30,5	0,17	0,54	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,5	0,2
49	0,42	31,3	0,49	1,01	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
50	0,28	32,5	0,33	0,2	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 23,60 yc = 80,80 Rc = 19,945 Fs=0,968

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,31	-8,1	0,32	0,34	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,31	-7,2	0,31	1,01	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,3
3	0,31	-6,3	0,31	1,65	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,6
4	0,31	-5,4	0,31	2,26	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,8
5	0,31	-4,5	0,31	2,84	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	1,0
6	0,31	-3,6	0,31	3,39	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,5	1,1
7	0,31	-2,7	0,31	3,92	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,3
8	0,31	-1,8	0,31	4,41	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,5	1,5
9	0,31	-0,9	0,31	4,88	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,6
10	0,31	0,0	0,31	5,32	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,7
11	0,31	0,9	0,31	5,73	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,7	1,9
12	0,31	1,8	0,31	6,11	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,1	2,0
13	0,31	2,7	0,31	6,47	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,4	2,1
14	0,31	3,6	0,31	6,79	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,7	2,2
15	0,31	4,5	0,31	7,09	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,9	2,3
16	0,31	5,4	0,31	7,36	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	2,3
17	0,31	6,3	0,31	7,6	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,4	2,4
18	0,31	7,2	0,31	7,81	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,6	2,5

19	0,31	8,1	0,32	8,0	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	2,5
20	0,31	9,0	0,32	8,15	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,8	2,6
21	0,31	9,9	0,32	8,28	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,6
22	0,31	10,8	0,32	8,37	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,7
23	0,31	11,8	0,32	8,44	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	2,7
24	0,31	12,7	0,32	8,47	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	2,7
25	0,31	13,6	0,32	8,48	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	2,7
26	0,31	14,5	0,32	8,46	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	2,7
27	0,31	15,4	0,32	8,4	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,7
28	0,31	16,4	0,33	8,31	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,7
29	0,31	17,3	0,33	8,19	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,8	2,7
30	0,31	18,3	0,33	8,04	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	2,6
31	0,31	19,2	0,33	7,86	0,46	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	2,6
32	0,31	20,2	0,33	7,64	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,3	2,5
33	0,31	21,1	0,33	7,39	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	2,5
34	0,31	22,1	0,34	7,1	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	2,4
35	0,17	22,8	0,18	3,74	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,3
36	0,45	23,8	0,5	9,7	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,3	3,3
37	0,31	25,0	0,34	6,47	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,2	2,2
38	0,31	26,0	0,35	6,26	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,2
39	0,31	27,0	0,35	6,02	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	2,1
40	0,31	28,0	0,35	5,73	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	2,0
41	0,31	29,0	0,36	5,41	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	2,0
42	0,31	30,1	0,36	5,04	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,8
43	0,31	31,1	0,36	4,63	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,7
44	0,31	32,2	0,37	4,18	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,6
45	0,31	33,2	0,37	3,67	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,4
46	0,31	34,3	0,38	3,12	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	1,2
47	0,31	35,4	0,38	2,52	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	1,0
48	0,31	36,5	0,39	1,87	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,8
49	0,31	37,6	0,39	1,17	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,2	0,5
50	0,31	38,8	0,4	0,4	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2

xc = 26,55 yc = 81,60 Rc = 20,134 Fs=0,86

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,34	-8,6	0,34	0,41	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2
2	0,34	-7,6	0,34	1,21	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,5
3	0,34	-6,7	0,34	1,97	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,8
4	0,34	-5,7	0,34	2,7	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,8	1,0
5	0,34	-4,8	0,34	3,38	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,5	1,3
6	0,34	-3,8	0,34	4,04	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,1	1,5
7	0,34	-2,8	0,34	4,66	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,7
8	0,34	-1,9	0,34	5,24	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,9
9	0,34	-0,9	0,34	5,79	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,8	2,1
10	0,34	0,1	0,34	6,3	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,3	2,3
11	0,34	1,0	0,34	6,78	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,7	2,5
12	0,34	2,0	0,34	7,22	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	2,6
13	0,34	2,9	0,34	7,63	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,5	2,7
14	0,34	3,9	0,34	8,0	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,8	2,9
15	0,34	4,9	0,34	8,33	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	3,0
16	0,34	5,8	0,34	8,64	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,4	3,1
17	0,34	6,8	0,34	8,9	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,6	3,2

18	0,34	7,7	0,34	9,13	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	8,8	3,2
19	0,34	8,7	0,34	9,32	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	8,9	3,3
20	0,34	9,7	0,34	9,48	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	9,0	3,4
21	0,34	10,7	0,34	9,6	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,1	3,4
22	0,34	11,6	0,34	9,68	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,2	3,4
23	0,34	12,6	0,35	9,72	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,2	3,5
24	0,3	13,6	0,31	8,72	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,1
25	0,37	14,5	0,38	10,87	0,64	0,33	0,0	17,5	0,0	10,3	3,9
26	0,34	15,6	0,35	10,06	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,5	3,6
27	0,34	16,6	0,35	10,21	0,6	0,31	0,0	17,5	0,0	9,6	3,7
28	0,34	17,6	0,35	10,33	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	9,7	3,7
29	0,34	18,6	0,36	10,41	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	9,8	3,8
30	0,34	19,6	0,36	10,44	0,62	0,31	0,0	17,5	0,0	9,8	3,8
31	0,34	20,6	0,36	10,44	0,62	0,31	0,0	17,5	0,0	9,8	3,8
32	0,34	21,7	0,36	10,39	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	9,8	3,8
33	0,34	22,7	0,37	10,29	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	9,7	3,8
34	0,34	23,7	0,37	10,15	0,6	0,3	0,0	17,5	0,0	9,6	3,8
35	0,34	24,8	0,37	9,97	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,4	3,8
36	0,34	25,9	0,37	9,74	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,2	3,7
37	0,34	26,9	0,38	9,46	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	8,9	3,7
38	0,34	28,0	0,38	9,13	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	8,7	3,6
39	0,34	29,1	0,39	8,74	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,3	3,5
40	0,34	30,2	0,39	8,31	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	3,4
41	0,34	31,3	0,39	7,82	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,5	3,2
42	0,34	32,5	0,4	7,28	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	3,0
43	0,34	33,6	0,4	6,67	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	2,8
44	0,34	34,8	0,41	6,01	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	2,6
45	0,34	35,9	0,42	5,28	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	2,3
46	0,34	37,1	0,42	4,49	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	2,0
47	0,34	38,3	0,43	3,62	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,7
48	0,34	39,6	0,44	2,69	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	1,3
49	0,34	40,8	0,45	1,67	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,8
50	0,34	42,1	0,45	0,58	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,3

xc = 29,50 yc = 80,80 Rc = 18,245 Fs=0,778

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,29	-6,1	0,29	0,27	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
2	0,29	-5,2	0,29	0,79	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,3
3	0,29	-4,3	0,29	1,29	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,5
4	0,29	-3,4	0,29	1,77	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,7
5	0,29	-2,5	0,29	2,21	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,9
6	0,29	-1,6	0,29	2,64	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	1,1
7	0,29	-0,6	0,29	3,04	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	1,2
8	0,29	0,3	0,29	3,41	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	1,4
9	0,29	1,2	0,29	3,76	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,5
10	0,29	2,1	0,29	4,08	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,6
11	0,29	3,0	0,29	4,38	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,7
12	0,29	3,9	0,29	4,66	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,8
13	0,29	4,8	0,29	4,91	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	1,9
14	0,24	5,7	0,24	4,22	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,7
15	0,34	6,6	0,34	6,37	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,1	2,5
16	0,29	7,6	0,29	5,83	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	2,3

17	0,29	8,5	0,29	6,18	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,4
18	0,29	9,4	0,29	6,5	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,2	2,5
19	0,29	10,3	0,3	6,79	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	2,6
20	0,29	11,3	0,3	7,06	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	2,8
21	0,29	12,2	0,3	7,3	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	2,8
22	0,29	13,1	0,3	7,52	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,1	2,9
23	0,29	14,1	0,3	7,71	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	3,0
24	0,29	15,0	0,3	7,87	0,46	0,24	0,0	17,5	0,0	7,3	3,1
25	0,29	16,0	0,3	8,0	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	3,1
26	0,29	16,9	0,3	8,11	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	3,2
27	0,29	17,9	0,31	8,19	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,6	3,2
28	0,29	18,8	0,31	8,24	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,6	3,3
29	0,29	19,8	0,31	8,25	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,7	3,3
30	0,29	20,8	0,31	8,24	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,6	3,3
31	0,29	21,8	0,31	8,2	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,6	3,3
32	0,29	22,7	0,31	8,13	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	3,3
33	0,29	23,7	0,32	8,03	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,4	3,3
34	0,29	24,7	0,32	7,89	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,3	3,3
35	0,29	25,7	0,32	7,72	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	3,2
36	0,29	26,8	0,33	7,52	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,0	3,2
37	0,29	27,8	0,33	7,28	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,8	3,1
38	0,29	28,8	0,33	7,01	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,5	3,0
39	0,29	29,9	0,33	6,7	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,9
40	0,29	30,9	0,34	6,35	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,8
41	0,29	32,0	0,34	5,97	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	2,7
42	0,29	33,1	0,35	5,54	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,2	2,5
43	0,29	34,2	0,35	5,07	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	2,4
44	0,29	35,3	0,36	4,55	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,3	2,2
45	0,29	36,4	0,36	3,99	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,9
46	0,29	37,5	0,37	3,39	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,7
47	0,29	38,7	0,37	2,73	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	1,4
48	0,29	39,9	0,38	2,02	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	1,0
49	0,29	41,1	0,39	1,26	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,7
50	0,29	42,3	0,39	0,43	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2

xc = 32,45 yc = 81,60 Rc = 18,952 Fs=1,126

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,36	-10,6	0,37	0,51	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,5	0,2
2	0,36	-9,5	0,36	1,5	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,5
3	0,36	-8,4	0,36	2,44	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,6	0,7
4	0,36	-7,3	0,36	3,34	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,5	1,0
5	0,36	-6,2	0,36	4,18	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,2
6	0,36	-5,1	0,36	4,99	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	5,1	1,4
7	0,47	-3,8	0,47	7,59	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,7	2,2
8	0,25	-2,7	0,25	4,68	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,8	1,3
9	0,36	-1,8	0,36	7,48	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,6	2,1
10	0,36	-0,7	0,36	8,4	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,4	2,4
11	0,36	0,4	0,36	9,28	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,3	2,6
12	0,36	1,5	0,36	10,11	0,6	0,3	0,0	17,5	0,0	10,0	2,8
13	0,36	2,5	0,36	10,9	0,64	0,33	0,0	17,5	0,0	10,8	3,0
14	0,36	3,6	0,36	11,64	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	11,5	3,2
15	0,36	4,7	0,36	12,33	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	12,1	3,4

16	0,36	5,8	0,36	12,98	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	12,7	3,6
17	0,36	6,9	0,36	13,61	0,8	0,41	6,47	21,7	0,0	12,9	6,7
18	0,36	8,0	0,36	14,2	0,84	0,43	6,47	21,7	0,0	13,4	6,9
19	0,36	9,1	0,36	14,75	0,87	0,44	6,47	21,7	0,0	13,8	7,1
20	0,36	10,2	0,37	15,25	0,9	0,46	6,47	21,7	0,0	14,2	7,2
21	0,36	11,3	0,37	15,69	0,93	0,47	6,47	21,7	0,0	14,5	7,4
22	0,36	12,4	0,37	16,08	0,95	0,48	6,47	21,7	0,0	14,8	7,5
23	0,36	13,6	0,37	16,42	0,97	0,49	6,47	21,7	0,0	15,1	7,7
24	0,36	14,7	0,37	16,7	0,99	0,5	6,47	21,7	0,0	15,3	7,8
25	0,36	15,8	0,37	16,93	1,0	0,51	6,47	21,7	0,0	15,4	7,9
26	0,36	16,9	0,38	17,11	1,01	0,51	6,47	21,7	0,0	15,6	8,0
27	0,36	18,1	0,38	17,23	1,02	0,52	6,47	21,7	0,0	15,6	8,1
28	0,36	19,2	0,38	17,29	1,02	0,52	6,47	21,7	0,0	15,6	8,2
29	0,36	20,4	0,38	17,29	1,02	0,52	6,47	21,7	0,0	15,6	8,2
30	0,36	21,5	0,39	17,24	1,02	0,52	6,47	21,7	0,0	15,5	8,3
31	0,36	22,7	0,39	17,12	1,01	0,51	6,47	21,7	0,0	15,3	8,3
32	0,36	23,9	0,39	16,94	1,0	0,51	6,47	21,7	0,0	15,2	8,3
33	0,36	25,1	0,4	16,7	0,99	0,5	6,47	21,7	0,0	14,9	8,3
34	0,36	26,3	0,4	16,39	0,97	0,49	6,47	21,7	0,0	14,6	8,3
35	0,36	27,5	0,41	16,01	0,94	0,48	6,47	21,7	0,0	14,2	8,3
36	0,36	28,8	0,41	15,56	0,92	0,47	6,47	21,7	0,0	13,8	8,2
37	0,36	30,0	0,42	15,04	0,89	0,45	6,47	21,7	0,0	13,3	8,2
38	0,36	31,3	0,42	14,44	0,85	0,43	6,47	21,7	0,0	12,7	8,1
39	0,36	32,6	0,43	13,81	0,81	0,41	0,0	17,5	0,0	13,9	4,6
40	0,36	33,9	0,43	13,11	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	13,3	4,5
41	0,36	35,2	0,44	12,34	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	12,6	4,3
42	0,36	36,5	0,45	11,48	0,68	0,34	0,0	17,5	0,0	11,8	4,1
43	0,36	37,9	0,46	10,53	0,62	0,32	0,0	17,5	0,0	11,0	3,9
44	0,36	39,3	0,46	9,49	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	10,0	3,6
45	0,36	40,7	0,47	8,35	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,9	3,3
46	0,36	42,1	0,49	7,11	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,6	2,9
47	0,36	43,6	0,5	5,75	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	6,3	2,4
48	0,36	45,2	0,51	4,28	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,7	1,9
49	0,36	46,7	0,52	2,67	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	3,0	1,2
50	0,36	48,3	0,54	0,93	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,4

xc = 17,70 yc = 82,40 Rc = 22,30 Fs=1,144

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,27	-6,0	0,27	0,17	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
2	0,27	-5,3	0,27	0,49	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
3	0,27	-4,6	0,27	0,8	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
4	0,27	-3,9	0,27	1,09	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,3
5	0,27	-3,2	0,27	1,37	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,4
6	0,27	-2,5	0,27	1,63	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,5
7	0,27	-1,8	0,27	1,87	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,5
8	0,27	-1,1	0,27	2,1	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,6
9	0,27	-0,4	0,27	2,31	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,6
10	0,27	0,2	0,27	2,51	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	0,7
11	0,27	0,9	0,27	2,69	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,7
12	0,27	1,6	0,27	2,86	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	0,8
13	0,27	2,3	0,27	3,0	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,8
14	0,27	3,0	0,27	3,14	0,19	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	0,9

15	0,27	3,7	0,27	3,25	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	0,9
16	0,27	4,4	0,27	3,35	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	0,9
17	0,27	5,1	0,27	3,44	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	0,9
18	0,25	5,7	0,26	3,34	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	0,9
19	0,28	6,4	0,28	3,8	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,0
20	0,27	7,1	0,27	3,78	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,0
21	0,27	7,8	0,27	3,92	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,1
22	0,27	8,5	0,27	4,04	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,1
23	0,27	9,2	0,27	4,15	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,1
24	0,27	9,9	0,27	4,24	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,1
25	0,27	10,6	0,27	4,31	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
26	0,27	11,3	0,27	4,37	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
27	0,27	12,0	0,27	4,41	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,2
28	0,27	12,7	0,27	4,43	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,2
29	0,27	13,4	0,28	4,43	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,2
30	0,27	14,1	0,28	4,42	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,2
31	0,27	14,9	0,28	4,39	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
32	0,27	15,6	0,28	4,35	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
33	0,27	16,3	0,28	4,28	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
34	0,27	17,0	0,28	4,2	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
35	0,27	17,7	0,28	4,1	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,1
36	0,27	18,4	0,28	3,98	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,1
37	0,27	19,2	0,28	3,84	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
38	0,27	19,9	0,28	3,68	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,0
39	0,27	20,6	0,29	3,51	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,0
40	0,27	21,4	0,29	3,31	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	0,9
41	0,27	22,1	0,29	3,09	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,9
42	0,27	22,9	0,29	2,86	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	0,8
43	0,27	23,6	0,29	2,6	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	0,8
44	0,27	24,4	0,29	2,33	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,7
45	0,27	25,1	0,3	2,03	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,6
46	0,27	25,9	0,3	1,71	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,5
47	0,27	26,6	0,3	1,37	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,4
48	0,27	27,4	0,3	1,01	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
49	0,27	28,2	0,3	0,62	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
50	0,27	29,0	0,31	0,21	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 20,65 yc = 83,20 Rc = 22,634 Fs=1,049

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,29	-5,5	0,29	0,19	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,29	-4,8	0,29	0,56	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
3	0,29	-4,0	0,29	0,91	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,3
4	0,29	-3,3	0,29	1,24	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,4
5	0,29	-2,6	0,29	1,55	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,5
6	0,27	-1,8	0,27	1,72	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,5
7	0,31	-1,1	0,31	2,31	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,7
8	0,29	-0,3	0,29	2,58	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,8
9	0,29	0,4	0,29	2,95	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	0,9
10	0,29	1,1	0,29	3,3	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,0
11	0,29	1,9	0,29	3,63	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,1
12	0,29	2,6	0,29	3,94	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,2
13	0,29	3,3	0,29	4,22	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,3

14	0,29	4,1	0,29	4,49	0,27	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	1,3
15	0,29	4,8	0,29	4,74	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,4
16	0,29	5,6	0,29	4,97	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,5
17	0,29	6,3	0,29	5,18	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	1,5
18	0,29	7,0	0,29	5,36	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,6
19	0,29	7,8	0,29	5,53	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	1,6
20	0,29	8,5	0,29	5,68	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,7
21	0,29	9,3	0,29	5,8	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,7
22	0,29	10,0	0,3	5,91	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,7
23	0,29	10,8	0,3	5,99	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
24	0,29	11,5	0,3	6,05	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
25	0,29	12,3	0,3	6,09	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,8
26	0,29	13,0	0,3	6,11	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,8
27	0,29	13,8	0,3	6,11	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,8
28	0,29	14,5	0,3	6,08	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
29	0,29	15,3	0,3	6,04	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
30	0,29	16,1	0,3	5,97	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,8
31	0,29	16,8	0,3	5,87	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	1,8
32	0,29	17,6	0,31	5,76	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,7
33	0,29	18,4	0,31	5,62	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	1,7
34	0,29	19,2	0,31	5,46	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,7
35	0,29	19,9	0,31	5,27	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,6
36	0,29	20,7	0,31	5,06	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,6
37	0,29	21,5	0,31	4,83	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,5
38	0,29	22,3	0,31	4,57	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	1,4
39	0,29	23,1	0,32	4,28	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,3
40	0,29	23,9	0,32	3,97	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,3
41	0,29	24,7	0,32	3,64	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,2
42	0,29	25,5	0,32	3,27	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,1
43	0,29	26,3	0,32	2,88	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	0,9
44	0,29	27,2	0,33	2,46	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,8
45	0,29	28,0	0,33	2,01	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,7
46	0,29	28,8	0,33	1,64	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,6
47	0,29	29,7	0,33	1,33	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,5
48	0,29	30,5	0,34	0,99	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
49	0,29	31,4	0,34	0,62	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
50	0,29	32,3	0,34	0,21	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 23,60 yc = 82,40 Rc = 21,459 Fs=0,946

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,32	-7,0	0,33	0,35	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,32	-6,1	0,33	1,03	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,4
3	0,32	-5,2	0,33	1,68	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,6
4	0,32	-4,4	0,32	2,31	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,8
5	0,32	-3,5	0,32	2,9	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,0
6	0,32	-2,6	0,32	3,46	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,5	1,2
7	0,32	-1,8	0,32	4,0	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,3
8	0,32	-0,9	0,32	4,5	0,27	0,13	0,0	17,5	0,0	4,5	1,5
9	0,32	0,0	0,32	4,97	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	1,7
10	0,32	0,8	0,32	5,42	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,4	1,8
11	0,32	1,7	0,32	5,84	0,34	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,9
12	0,32	2,5	0,32	6,22	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,1	2,0

13	0,32	3,4	0,32	6,58	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	2,2
14	0,32	4,3	0,32	6,91	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	2,3
15	0,32	5,1	0,33	7,21	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	2,4
16	0,32	6,0	0,33	7,48	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,3	2,4
17	0,32	6,9	0,33	7,72	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,5	2,5
18	0,32	7,8	0,33	7,93	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	2,6
19	0,32	8,6	0,33	8,1	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,8	2,6
20	0,32	9,5	0,33	8,25	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,7
21	0,32	10,4	0,33	8,37	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,7
22	0,32	11,3	0,33	8,46	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	2,7
23	0,32	12,2	0,33	8,52	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	2,8
24	0,32	13,0	0,33	8,54	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	2,8
25	0,32	13,9	0,33	8,53	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	2,8
26	0,32	14,8	0,34	8,5	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	2,8
27	0,32	15,7	0,34	8,42	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,8
28	0,32	16,6	0,34	8,32	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,7
29	0,32	17,5	0,34	8,18	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,8	2,7
30	0,32	18,4	0,34	8,01	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	2,7
31	0,32	19,3	0,34	7,81	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,4	2,6
32	0,32	20,3	0,35	7,57	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	2,6
33	0,23	21,0	0,24	5,13	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,7
34	0,42	22,0	0,45	9,35	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	8,9	3,2
35	0,32	23,1	0,35	7,07	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	2,4
36	0,32	24,0	0,35	6,93	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,6	2,4
37	0,32	24,9	0,36	6,75	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	2,4
38	0,32	25,9	0,36	6,54	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,3
39	0,32	26,9	0,36	6,28	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,2
40	0,32	27,8	0,37	5,98	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	2,2
41	0,32	28,8	0,37	5,64	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	2,1
42	0,32	29,8	0,37	5,25	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	2,0
43	0,32	30,8	0,38	4,82	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,8
44	0,32	31,8	0,38	4,34	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,7
45	0,32	32,9	0,39	3,82	0,23	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,5
46	0,32	33,9	0,39	3,25	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,3
47	0,32	34,9	0,4	2,62	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	1,1
48	0,32	36,0	0,4	1,94	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,8
49	0,32	37,1	0,41	1,21	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,5
50	0,32	38,2	0,41	0,42	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2

xc = 26,55 yc = 83,20 Rc = 21,526 Fs=0,841

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,34	-6,7	0,34	0,38	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,34	-5,8	0,34	1,1	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,2	0,4
3	0,34	-4,9	0,34	1,79	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,9	0,7
4	0,34	-4,0	0,34	2,45	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	0,9
5	0,34	-3,1	0,34	3,08	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	1,2
6	0,34	-2,2	0,34	3,67	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,4
7	0,34	-1,3	0,34	4,23	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,6
8	0,34	-0,4	0,34	4,76	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,8	1,8
9	0,34	0,5	0,34	5,26	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	2,0
10	0,34	1,4	0,34	5,72	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,7	2,1
11	0,34	2,3	0,34	6,15	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,1	2,3

12	0,34	3,2	0,34	6,54	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	2,4
13	0,34	4,1	0,34	6,9	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	2,5
14	0,34	5,0	0,34	7,23	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	2,6
15	0,34	5,9	0,34	7,53	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,3	2,7
16	0,34	6,8	0,34	7,79	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,5	2,8
17	0,34	7,7	0,34	8,02	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	2,9
18	0,34	8,6	0,34	8,22	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	3,0
19	0,34	9,5	0,34	8,38	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	3,0
20	0,34	10,4	0,34	8,51	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	3,1
21	0,34	11,3	0,34	8,6	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,1
22	0,47	12,4	0,48	11,98	0,71	0,36	0,0	17,5	0,0	11,3	4,3
23	0,21	13,4	0,21	5,4	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	2,0
24	0,34	14,1	0,35	8,96	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,4	3,3
25	0,34	15,0	0,35	9,18	0,54	0,28	0,0	17,5	0,0	8,6	3,3
26	0,34	16,0	0,35	9,36	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	8,8	3,4
27	0,34	16,9	0,35	9,5	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	8,9	3,5
28	0,34	17,8	0,35	9,61	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,0	3,5
29	0,34	18,8	0,36	9,67	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,1	3,6
30	0,34	19,7	0,36	9,7	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,1	3,6
31	0,34	20,7	0,36	9,69	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,1	3,6
32	0,34	21,7	0,36	9,64	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,0	3,6
33	0,34	22,6	0,37	9,55	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	8,9	3,6
34	0,34	23,6	0,37	9,42	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	8,8	3,6
35	0,34	24,6	0,37	9,24	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	8,7	3,6
36	0,34	25,6	0,37	9,02	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,5	3,5
37	0,34	26,6	0,38	8,75	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,5
38	0,34	27,6	0,38	8,44	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	3,4
39	0,34	28,6	0,38	8,08	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	3,3
40	0,34	29,6	0,39	7,68	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,3	3,1
41	0,34	30,7	0,39	7,22	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	3,0
42	0,34	31,7	0,4	6,71	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	2,8
43	0,34	32,8	0,4	6,15	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	2,6
44	0,34	33,8	0,41	5,53	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	2,4
45	0,34	34,9	0,41	4,85	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	2,1
46	0,34	36,0	0,42	4,12	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,9
47	0,34	37,2	0,42	3,32	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,5
48	0,34	38,3	0,43	2,46	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	1,2
49	0,34	39,4	0,44	1,53	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,7
50	0,34	40,6	0,44	0,53	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,5	0,3

xc = 29,50 yc = 82,40 Rc = 19,638 Fs=0,762

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,29	-3,9	0,29	0,24	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,29	-3,1	0,29	0,69	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,3
3	0,29	-2,2	0,29	1,13	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,5
4	0,29	-1,4	0,29	1,54	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,6
5	0,29	-0,5	0,29	1,93	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,8
6	0,29	0,3	0,29	2,3	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,9
7	0,29	1,1	0,29	2,64	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	1,1
8	0,29	2,0	0,29	2,96	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	1,2
9	0,29	2,8	0,29	3,26	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,3
10	0,29	3,7	0,29	3,54	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,4

11	0,29	4,5	0,29	3,79	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,5
12	0,23	5,3	0,24	3,25	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	1,3
13	0,34	6,1	0,34	5,14	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	2,1
14	0,29	7,0	0,29	4,75	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,9
15	0,29	7,9	0,29	5,1	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	2,0
16	0,29	8,7	0,29	5,44	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	2,2
17	0,29	9,6	0,29	5,75	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	2,3
18	0,29	10,4	0,29	6,03	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,4
19	0,29	11,3	0,29	6,3	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,5
20	0,29	12,2	0,29	6,54	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,1	2,6
21	0,29	13,0	0,3	6,75	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,7
22	0,29	13,9	0,3	6,94	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,5	2,8
23	0,29	14,8	0,3	7,11	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,6	2,8
24	0,29	15,6	0,3	7,25	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,7	2,9
25	0,29	16,5	0,3	7,36	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,8	3,0
26	0,29	17,4	0,3	7,45	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	3,0
27	0,29	18,3	0,3	7,52	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,0	3,0
28	0,29	19,2	0,31	7,55	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,0	3,1
29	0,29	20,0	0,31	7,57	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,0	3,1
30	0,29	21,0	0,31	7,55	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,0	3,1
31	0,29	21,9	0,31	7,5	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	6,9	3,1
32	0,29	22,8	0,31	7,43	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	3,1
33	0,29	23,7	0,31	7,33	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,8	3,1
34	0,29	24,6	0,32	7,2	0,42	0,22	0,0	17,5	0,0	6,7	3,0
35	0,29	25,5	0,32	7,04	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,5	3,0
36	0,29	26,5	0,32	6,85	0,4	0,21	0,0	17,5	0,0	6,3	2,9
37	0,29	27,4	0,32	6,62	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,1	2,9
38	0,29	28,4	0,33	6,37	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,8
39	0,29	29,3	0,33	6,08	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,7
40	0,29	30,3	0,33	5,76	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	2,6
41	0,29	31,3	0,34	5,4	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	2,4
42	0,29	32,3	0,34	5,01	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	2,3
43	0,29	33,3	0,34	4,58	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,3	2,1
44	0,29	34,3	0,35	4,11	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,9
45	0,29	35,3	0,35	3,6	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,7
46	0,29	36,3	0,36	3,04	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	1,5
47	0,29	37,4	0,36	2,45	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	1,2
48	0,29	38,5	0,37	1,81	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,9
49	0,29	39,5	0,37	1,12	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,6
50	0,29	40,6	0,38	0,39	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2

xc = 32,45 yc = 83,20 Rc = 20,249 Fs=1,047

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,35	-7,9	0,36	0,44	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
2	0,35	-6,9	0,36	1,29	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,4
3	0,35	-5,9	0,36	2,11	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,2	0,7
4	0,35	-4,9	0,36	2,87	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,9
5	0,51	-3,6	0,51	5,37	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,5	1,7
6	0,2	-2,6	0,2	2,57	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,8
7	0,35	-1,8	0,36	5,25	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,6
8	0,35	-0,8	0,35	6,15	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,2	1,9
9	0,35	0,2	0,35	7,01	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	2,1

10	0,35	1,2	0,35	7,83	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,8	2,3
11	0,35	2,2	0,36	8,61	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,5	2,6
12	0,35	3,2	0,36	9,34	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,2	2,8
13	0,35	4,2	0,36	10,04	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,8	3,0
14	0,35	5,2	0,36	10,69	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,5	3,2
15	0,35	6,2	0,36	11,31	0,67	0,34	0,0	17,5	0,0	11,0	3,3
16	0,35	7,2	0,36	11,88	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	11,5	3,5
17	0,35	8,2	0,36	12,41	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	12,0	3,7
18	0,35	9,2	0,36	12,9	0,76	0,39	0,0	17,5	0,0	12,5	3,8
19	0,35	10,3	0,36	13,35	0,79	0,4	6,47	21,7	0,0	12,3	7,0
20	0,35	11,3	0,36	13,78	0,81	0,41	6,47	21,7	0,0	12,6	7,2
21	0,35	12,3	0,36	14,16	0,84	0,42	6,47	21,7	0,0	12,9	7,3
22	0,35	13,3	0,36	14,5	0,86	0,43	6,47	21,7	0,0	13,2	7,5
23	0,35	14,4	0,37	14,79	0,87	0,44	6,47	21,7	0,0	13,4	7,6
24	0,35	15,4	0,37	15,03	0,89	0,45	6,47	21,7	0,0	13,5	7,7
25	0,35	16,5	0,37	15,22	0,9	0,46	6,47	21,7	0,0	13,7	7,8
26	0,35	17,5	0,37	15,36	0,91	0,46	6,47	21,7	0,0	13,7	7,9
27	0,35	18,6	0,37	15,45	0,91	0,46	6,47	21,7	0,0	13,8	8,0
28	0,35	19,6	0,38	15,49	0,91	0,46	6,47	21,7	0,0	13,7	8,0
29	0,35	20,7	0,38	15,47	0,91	0,46	6,47	21,7	0,0	13,7	8,1
30	0,35	21,8	0,38	15,41	0,91	0,46	6,47	21,7	0,0	13,6	8,1
31	0,35	22,9	0,39	15,28	0,9	0,46	6,47	21,7	0,0	13,4	8,1
32	0,35	24,0	0,39	15,1	0,89	0,45	6,47	21,7	0,0	13,2	8,1
33	0,35	25,1	0,39	14,86	0,88	0,45	6,47	21,7	0,0	13,0	8,1
34	0,35	26,2	0,4	14,57	0,86	0,44	6,47	21,7	0,0	12,7	8,1
35	0,35	27,3	0,4	14,21	0,84	0,43	6,47	21,7	0,0	12,3	8,0
36	0,35	28,4	0,4	13,81	0,82	0,41	0,0	17,5	0,0	13,5	4,6
37	0,35	29,6	0,41	13,37	0,79	0,4	0,0	17,5	0,0	13,1	4,5
38	0,35	30,7	0,41	12,86	0,76	0,39	0,0	17,5	0,0	12,7	4,4
39	0,35	31,9	0,42	12,29	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	12,2	4,3
40	0,35	33,1	0,42	11,65	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	11,6	4,2
41	0,35	34,3	0,43	10,94	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	11,0	4,0
42	0,35	35,5	0,44	10,16	0,6	0,3	0,0	17,5	0,0	10,3	3,8
43	0,35	36,8	0,44	9,3	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,5	3,6
44	0,35	38,1	0,45	8,37	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,6	3,3
45	0,35	39,3	0,46	7,35	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,6	3,0
46	0,35	40,6	0,47	6,24	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,5	2,6
47	0,35	42,0	0,48	5,04	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,3	2,2
48	0,35	43,4	0,49	3,74	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	4,0	1,7
49	0,35	44,7	0,5	2,33	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	1,1
50	0,35	46,2	0,51	0,81	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,9	0,4

xc = 35,40 yc = 82,40 Rc = 19,202 Fs=1,152

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,38	-11,4	0,39	0,75	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
2	0,38	-10,3	0,39	2,25	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,7
3	0,38	-9,1	0,39	3,7	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,9	1,1
4	0,38	-8,0	0,39	5,08	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,3	1,5
5	0,38	-6,8	0,38	6,42	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,7	1,8
6	0,38	-5,7	0,38	7,69	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,9	2,2
7	0,38	-4,5	0,38	8,92	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	9,1	2,5
8	0,38	-3,4	0,38	10,09	0,6	0,3	0,0	17,5	0,0	10,3	2,8

9	0,38	-2,2	0,38	11,2	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	11,3	3,1
10	0,38	-1,1	0,38	12,26	0,72	0,37	0,0	17,5	0,0	12,3	3,4
11	0,38	0,0	0,38	13,27	0,78	0,4	0,0	17,5	0,0	13,3	3,6
12	0,38	1,2	0,38	14,22	0,84	0,43	0,0	17,5	0,0	14,1	3,9
13	0,38	2,3	0,38	15,18	0,9	0,46	6,47	21,7	0,0	14,9	7,3
14	0,38	3,5	0,38	16,09	0,95	0,48	6,47	21,7	0,0	15,7	7,6
15	0,38	4,6	0,38	16,94	1,0	0,51	6,47	21,7	0,0	16,4	7,8
16	0,38	5,8	0,38	17,73	1,05	0,53	6,47	21,7	0,0	17,0	8,1
17	0,38	6,9	0,39	18,46	1,09	0,55	6,47	21,7	0,0	17,6	8,3
18	0,38	8,1	0,39	19,14	1,13	0,57	6,47	21,7	0,0	18,1	8,5
19	0,38	9,2	0,39	19,75	1,17	0,59	6,47	21,7	0,0	18,6	8,7
20	0,38	10,4	0,39	20,3	1,2	0,61	6,47	21,7	0,0	19,0	8,9
21	0,38	11,5	0,39	20,79	1,23	0,62	6,47	21,7	0,0	19,4	9,1
22	0,38	12,7	0,39	21,22	1,25	0,64	6,47	21,7	0,0	19,7	9,2
23	0,38	13,9	0,39	21,59	1,27	0,65	6,47	21,7	0,0	20,0	9,4
24	0,38	15,0	0,4	21,89	1,29	0,66	6,47	21,7	0,0	20,2	9,5
25	0,38	16,2	0,4	22,13	1,31	0,66	6,47	21,7	0,0	20,4	9,6
26	0,38	17,4	0,4	22,3	1,32	0,67	6,47	21,7	0,0	20,5	9,8
27	0,38	18,6	0,4	22,41	1,32	0,67	6,47	21,7	0,0	20,5	9,9
28	0,38	19,8	0,41	22,44	1,32	0,67	6,47	21,7	0,0	20,5	9,9
29	0,38	21,0	0,41	22,41	1,32	0,67	6,47	21,7	0,0	20,4	10,0
30	0,38	22,3	0,41	22,31	1,32	0,67	6,47	21,7	0,0	20,3	10,1
31	0,38	23,5	0,42	22,13	1,31	0,66	6,47	21,7	0,0	20,1	10,1
32	0,38	24,8	0,42	21,87	1,29	0,66	6,47	21,7	0,0	19,8	10,1
33	0,38	26,0	0,43	21,54	1,27	0,65	6,47	21,7	0,0	19,5	10,2
34	0,38	27,3	0,43	21,12	1,25	0,63	6,47	21,7	0,0	19,1	10,1
35	0,38	28,6	0,44	20,62	1,22	0,62	6,47	21,7	0,0	18,6	10,1
36	0,38	29,9	0,44	20,03	1,18	0,6	6,47	21,7	0,0	18,1	10,1
37	0,38	31,2	0,45	19,35	1,14	0,58	6,47	21,7	0,0	17,5	10,0
38	0,38	32,6	0,45	18,59	1,1	0,56	6,47	21,7	0,0	16,7	9,9
39	0,38	33,9	0,46	17,72	1,05	0,53	6,47	21,7	0,0	15,9	9,7
40	0,38	35,3	0,47	16,75	0,99	0,5	6,47	21,7	0,0	15,0	9,6
41	0,38	36,7	0,48	15,76	0,93	0,47	0,0	17,5	0,0	16,3	5,6
42	0,38	38,2	0,49	14,67	0,87	0,44	0,0	17,5	0,0	15,4	5,3
43	0,38	39,6	0,5	13,47	0,79	0,4	0,0	17,5	0,0	14,3	5,1
44	0,38	41,1	0,51	12,15	0,72	0,36	0,0	17,5	0,0	13,0	4,7
45	0,38	42,7	0,52	10,71	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	11,6	4,3
46	0,38	44,2	0,53	9,13	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	10,1	3,8
47	0,38	45,8	0,55	7,4	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	8,3	3,3
48	0,38	47,5	0,57	5,52	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	6,3	2,5
49	0,38	49,2	0,59	3,46	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	4,0	1,7
50	0,38	51,0	0,61	1,21	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,6

xc = 17,70 yc = 84,00 Rc = 23,833 Fs=1,128

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,27	-5,0	0,27	0,16	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
2	0,27	-4,3	0,27	0,48	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
3	0,27	-3,7	0,27	0,77	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
4	0,27	-3,0	0,27	1,05	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,3
5	0,27	-2,4	0,27	1,32	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,4
6	0,27	-1,7	0,27	1,57	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
7	0,27	-1,0	0,27	1,8	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,5

8	0,27	-0,4	0,27	2,02	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,6
9	0,27	0,3	0,27	2,22	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,6
10	0,27	0,9	0,27	2,41	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,7
11	0,27	1,6	0,27	2,58	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,7
12	0,27	2,2	0,27	2,74	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,8
13	0,27	2,9	0,27	2,88	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	0,8
14	0,27	3,5	0,27	3,0	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,8
15	0,27	4,2	0,27	3,11	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	0,9
16	0,27	4,9	0,27	3,2	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	0,9
17	0,21	5,4	0,21	2,47	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,7
18	0,34	6,1	0,34	4,25	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
19	0,27	6,8	0,27	3,6	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,0
20	0,27	7,5	0,27	3,75	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,0
21	0,27	8,2	0,28	3,89	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,1
22	0,27	8,8	0,28	4,01	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,1
23	0,27	9,5	0,28	4,11	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,1
24	0,27	10,1	0,28	4,2	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
25	0,27	10,8	0,28	4,27	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
26	0,27	11,5	0,28	4,32	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
27	0,27	12,1	0,28	4,36	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
28	0,27	12,8	0,28	4,38	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
29	0,27	13,5	0,28	4,38	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
30	0,27	14,2	0,28	4,37	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
31	0,27	14,8	0,28	4,34	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
32	0,27	15,5	0,28	4,29	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
33	0,27	16,2	0,28	4,23	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
34	0,27	16,9	0,28	4,14	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
35	0,27	17,6	0,29	4,04	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,1
36	0,27	18,3	0,29	3,92	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,1
37	0,27	18,9	0,29	3,79	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
38	0,27	19,6	0,29	3,63	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,0
39	0,27	20,3	0,29	3,46	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,0
40	0,27	21,0	0,29	3,26	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	0,9
41	0,27	21,7	0,29	3,05	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,9
42	0,27	22,4	0,29	2,82	0,17	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,8
43	0,27	23,2	0,3	2,56	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	0,8
44	0,27	23,9	0,3	2,29	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,7
45	0,27	24,6	0,3	2,0	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,6
46	0,27	25,3	0,3	1,68	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,5
47	0,27	26,0	0,3	1,35	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,4
48	0,27	26,8	0,31	0,99	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
49	0,27	27,5	0,31	0,61	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
50	0,27	28,2	0,31	0,21	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 20,65 yc = 84,80 Rc = 24,161 Fs=1,031

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,3	-4,5	0,3	0,19	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,3	-3,8	0,3	0,56	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
3	0,3	-3,1	0,3	0,9	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,3
4	0,3	-2,3	0,3	1,23	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,4
5	0,25	-1,7	0,25	1,23	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,4
6	0,35	-1,0	0,35	2,21	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,7

7	0,3	-0,2	0,3	2,32	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,7
8	0,3	0,5	0,3	2,72	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,8
9	0,3	1,2	0,3	3,09	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	0,9
10	0,3	1,9	0,3	3,44	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	1,0
11	0,3	2,6	0,3	3,76	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
12	0,3	3,4	0,3	4,07	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
13	0,3	4,1	0,3	4,36	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,3
14	0,3	4,8	0,3	4,62	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,4
15	0,3	5,5	0,3	4,87	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	1,5
16	0,3	6,2	0,3	5,09	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	1,5
17	0,3	6,9	0,3	5,29	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,6
18	0,3	7,7	0,3	5,48	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,6
19	0,3	8,4	0,3	5,63	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,7
20	0,3	9,1	0,3	5,77	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,7
21	0,3	9,8	0,31	5,89	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,8
22	0,3	10,6	0,31	5,98	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
23	0,3	11,3	0,31	6,06	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
24	0,3	12,0	0,31	6,11	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,8
25	0,3	12,7	0,31	6,14	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,8
26	0,3	13,5	0,31	6,14	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,9
27	0,3	14,2	0,31	6,13	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,8
28	0,3	14,9	0,31	6,09	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
29	0,3	15,7	0,31	6,02	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
30	0,3	16,4	0,31	5,94	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,8
31	0,3	17,2	0,31	5,83	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,8
32	0,3	17,9	0,32	5,7	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	1,8
33	0,3	18,7	0,32	5,54	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	1,7
34	0,3	19,4	0,32	5,36	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,7
35	0,3	20,2	0,32	5,15	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,6
36	0,3	20,9	0,32	4,92	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	1,5
37	0,3	21,7	0,32	4,66	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,5
38	0,3	22,5	0,33	4,38	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,4
39	0,3	23,2	0,33	4,07	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,3
40	0,3	24,0	0,33	3,73	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,2
41	0,3	24,8	0,33	3,37	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,1
42	0,3	25,6	0,33	2,97	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	1,0
43	0,18	26,2	0,2	1,6	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,5
44	0,42	27,0	0,47	3,26	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,1
45	0,3	28,0	0,34	2,03	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,7
46	0,3	28,8	0,34	1,73	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,6
47	0,3	29,6	0,35	1,4	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,5
48	0,3	30,4	0,35	1,04	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,4
49	0,3	31,3	0,35	0,65	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
50	0,3	32,1	0,36	0,23	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 23,60 yc = 84,00 Rc = 22,977 Fs=0,925

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,34	-6,0	0,34	0,36	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,34	-5,2	0,34	1,06	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,4
3	0,34	-4,3	0,34	1,72	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,6
4	0,34	-3,5	0,34	2,36	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,8
5	0,34	-2,6	0,34	2,96	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,0

6	0,34	-1,8	0,34	3,54	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,2
7	0,34	-1,0	0,34	4,08	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,1	1,4
8	0,34	-0,1	0,34	4,59	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,6
9	0,34	0,7	0,34	5,07	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,1	1,7
10	0,34	1,5	0,34	5,53	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,9
11	0,34	2,4	0,34	5,95	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	2,0
12	0,34	3,2	0,34	6,34	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,2	2,1
13	0,34	4,1	0,34	6,7	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,6	2,2
14	0,34	4,9	0,34	7,03	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,9	2,3
15	0,34	5,7	0,34	7,33	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	2,4
16	0,34	6,6	0,34	7,59	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,4	2,5
17	0,34	7,4	0,34	7,83	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,6	2,6
18	0,34	8,3	0,34	8,04	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	2,7
19	0,34	9,1	0,34	8,21	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,7
20	0,34	10,0	0,34	8,35	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,8
21	0,34	10,8	0,34	8,47	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	2,8
22	0,34	11,7	0,34	8,54	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	2,8
23	0,34	12,5	0,34	8,59	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	2,9
24	0,34	13,4	0,35	8,6	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	2,9
25	0,34	14,2	0,35	8,58	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	2,9
26	0,34	15,1	0,35	8,53	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	2,9
27	0,34	16,0	0,35	8,44	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,8
28	0,34	16,8	0,35	8,32	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,8
29	0,34	17,7	0,35	8,17	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,7	2,8
30	0,34	18,6	0,35	7,98	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	2,7
31	0,32	19,5	0,34	7,48	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	2,6
32	0,35	20,4	0,37	7,9	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	2,7
33	0,34	21,3	0,36	7,59	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	2,6
34	0,34	22,2	0,36	7,52	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,1	2,6
35	0,34	23,1	0,36	7,41	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	2,6
36	0,34	24,0	0,37	7,26	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	2,6
37	0,34	24,9	0,37	7,06	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	2,5
38	0,34	25,8	0,37	6,83	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	2,5
39	0,34	26,8	0,38	6,56	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,4
40	0,34	27,7	0,38	6,24	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,3
41	0,34	28,7	0,38	5,88	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,2
42	0,34	29,6	0,39	5,48	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	2,1
43	0,34	30,6	0,39	5,03	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,9
44	0,34	31,6	0,39	4,53	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	1,8
45	0,34	32,6	0,4	3,98	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,6
46	0,34	33,6	0,4	3,38	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,4
47	0,34	34,6	0,41	2,73	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	1,1
48	0,34	35,6	0,41	2,02	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,8
49	0,34	36,6	0,42	1,26	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,5
50	0,34	37,7	0,42	0,43	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2

xc = 26,55 yc = 84,80 Rc = 22,925 Fs=0,823

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,34	-4,9	0,34	0,34	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,34	-4,0	0,34	0,99	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,4
3	0,34	-3,2	0,34	1,62	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,6
4	0,34	-2,4	0,34	2,21	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,9

5	0,34	-1,5	0,34	2,78	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,8	1,1
6	0,34	-0,7	0,34	3,31	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,3
7	0,34	0,2	0,34	3,81	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,8	1,5
8	0,34	1,0	0,34	4,28	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,6
9	0,34	1,8	0,34	4,72	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,8
10	0,34	2,7	0,34	5,13	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	1,9
11	0,34	3,5	0,34	5,51	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	2,1
12	0,34	4,4	0,34	5,86	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,2
13	0,34	5,2	0,34	6,18	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,3
14	0,34	6,0	0,34	6,47	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,2	2,4
15	0,34	6,9	0,34	6,72	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	2,5
16	0,34	7,7	0,34	6,95	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	2,6
17	0,34	8,6	0,34	7,14	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	2,6
18	0,34	9,4	0,34	7,3	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	2,7
19	0,34	10,3	0,34	7,43	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	2,7
20	0,34	11,1	0,34	7,53	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,1	2,8
21	0,27	11,9	0,28	6,18	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	5,8	2,3
22	0,4	12,8	0,41	9,24	0,54	0,28	0,0	17,5	0,0	8,7	3,4
23	0,34	13,7	0,35	8,08	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	3,0
24	0,34	14,6	0,35	8,31	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,8	3,1
25	0,34	15,5	0,35	8,51	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,0	3,2
26	0,34	16,3	0,35	8,67	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	3,2
27	0,34	17,2	0,35	8,8	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,3
28	0,34	18,1	0,35	8,89	0,52	0,27	0,0	17,5	0,0	8,3	3,3
29	0,34	19,0	0,35	8,95	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,4	3,4
30	0,34	19,9	0,36	8,97	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,4	3,4
31	0,34	20,7	0,36	8,96	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,4	3,4
32	0,34	21,7	0,36	8,91	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,3	3,4
33	0,34	22,6	0,36	8,82	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,4
34	0,34	23,5	0,37	8,69	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	3,4
35	0,34	24,4	0,37	8,52	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,0	3,4
36	0,34	25,3	0,37	8,31	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,8	3,3
37	0,34	26,2	0,37	8,06	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	3,2
38	0,34	27,2	0,38	7,77	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,3	3,1
39	0,34	28,1	0,38	7,44	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	3,0
40	0,34	29,1	0,38	7,06	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	2,9
41	0,34	30,0	0,39	6,63	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,8
42	0,34	31,0	0,39	6,16	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	2,6
43	0,34	32,0	0,4	5,64	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	2,4
44	0,34	33,0	0,4	5,07	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	2,2
45	0,34	34,0	0,4	4,44	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	2,0
46	0,34	35,0	0,41	3,77	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,7
47	0,34	36,1	0,42	3,03	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	1,4
48	0,34	37,1	0,42	2,24	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	1,0
49	0,34	38,2	0,43	1,39	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,7
50	0,34	39,2	0,43	0,48	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,2

xc = 29,50 yc = 84,00 Rc = 21,037 Fs=0,748

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,28	-1,8	0,28	0,2	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,28	-1,0	0,28	0,59	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,3
3	0,28	-0,3	0,28	0,97	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,4

4	0,28	0,5	0,28	1,32	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,6
5	0,28	1,3	0,28	1,65	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,7
6	0,28	2,1	0,28	1,96	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,8
7	0,28	2,8	0,28	2,25	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,9
8	0,28	3,6	0,29	2,52	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	1,0
9	0,28	4,4	0,29	2,77	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	1,1
10	0,17	5,0	0,17	1,76	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,7
11	0,4	5,8	0,4	4,63	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,9
12	0,28	6,7	0,29	3,76	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,5
13	0,28	7,5	0,29	4,11	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,7
14	0,28	8,3	0,29	4,45	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,8
15	0,28	9,1	0,29	4,76	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,9
16	0,28	9,9	0,29	5,06	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	2,0
17	0,28	10,6	0,29	5,33	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	2,2
18	0,28	11,4	0,29	5,58	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,2	2,3
19	0,28	12,2	0,29	5,81	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	2,3
20	0,28	13,0	0,29	6,02	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	2,4
21	0,28	13,8	0,29	6,21	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,8	2,5
22	0,28	14,6	0,29	6,37	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,6
23	0,28	15,4	0,3	6,51	0,38	0,2	0,0	17,5	0,0	6,1	2,6
24	0,28	16,2	0,3	6,63	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,7
25	0,28	17,0	0,3	6,73	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,7
26	0,28	17,8	0,3	6,8	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,8
27	0,28	18,7	0,3	6,85	0,4	0,21	0,0	17,5	0,0	6,3	2,8
28	0,28	19,5	0,3	6,88	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,4	2,8
29	0,28	20,3	0,3	6,88	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,3	2,9
30	0,28	21,1	0,31	6,86	0,4	0,21	0,0	17,5	0,0	6,3	2,9
31	0,28	22,0	0,31	6,81	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,9
32	0,28	22,8	0,31	6,74	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,8
33	0,28	23,7	0,31	6,64	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,1	2,8
34	0,28	24,5	0,31	6,51	0,38	0,2	0,0	17,5	0,0	6,0	2,8
35	0,28	25,4	0,31	6,36	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,7
36	0,28	26,2	0,32	6,18	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	5,7	2,7
37	0,28	27,1	0,32	5,97	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,5	2,6
38	0,28	28,0	0,32	5,74	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	2,5
39	0,28	28,8	0,32	5,47	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	2,4
40	0,28	29,7	0,33	5,17	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	4,8	2,3
41	0,28	30,6	0,33	4,85	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,5	2,2
42	0,28	31,5	0,33	4,49	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	2,1
43	0,28	32,4	0,34	4,1	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,9
44	0,28	33,4	0,34	3,67	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,7
45	0,28	34,3	0,34	3,21	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,0	1,5
46	0,28	35,2	0,35	2,71	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	1,3
47	0,28	36,2	0,35	2,18	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,1	1,1
48	0,28	37,2	0,36	1,61	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,8
49	0,28	38,1	0,36	1,0	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,5
50	0,28	39,1	0,37	0,34	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,2

xc = 32,45 yc = 84,80 Rc = 21,561 Fs=0,853

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,35	-5,4	0,35	0,37	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,35	-4,4	0,35	1,1	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,4

3	0,46	-3,4	0,46	2,51	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	1,0
4	0,23	-2,4	0,23	1,77	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,7
5	0,35	-1,7	0,35	3,37	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	1,3
6	0,35	-0,7	0,35	4,23	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,6
7	0,35	0,2	0,35	5,06	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,1	1,9
8	0,35	1,1	0,35	5,85	0,34	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	2,1
9	0,35	2,0	0,35	6,6	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	2,4
10	0,35	3,0	0,35	7,31	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	2,7
11	0,35	3,9	0,35	7,99	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,8	2,9
12	0,35	4,8	0,35	8,63	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,4	3,1
13	0,35	5,8	0,35	9,24	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,0	3,3
14	0,35	6,7	0,35	9,81	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,5	3,5
15	0,35	7,6	0,35	10,34	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	9,9	3,7
16	0,35	8,6	0,35	10,84	0,64	0,33	0,0	17,5	0,0	10,4	3,9
17	0,35	9,5	0,35	11,29	0,67	0,34	0,0	17,5	0,0	10,8	4,0
18	0,35	10,4	0,35	11,71	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	11,2	4,2
19	0,35	11,4	0,35	12,1	0,71	0,36	0,0	17,5	0,0	11,5	4,3
20	0,35	12,3	0,36	12,44	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	11,8	4,5
21	0,35	13,3	0,36	12,74	0,75	0,38	0,0	17,5	0,0	12,0	4,6
22	0,35	14,2	0,36	13,01	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	12,3	4,7
23	0,35	15,2	0,36	13,24	0,78	0,4	0,0	17,5	0,0	12,5	4,8
24	0,35	16,1	0,36	13,43	0,79	0,4	6,47	21,7	0,0	11,6	8,5
25	0,35	17,1	0,36	13,58	0,8	0,41	6,47	21,7	0,0	11,7	8,6
26	0,35	18,1	0,37	13,69	0,81	0,41	6,47	21,7	0,0	11,7	8,7
27	0,35	19,0	0,37	13,75	0,81	0,41	6,47	21,7	0,0	11,7	8,7
28	0,35	20,0	0,37	13,77	0,81	0,41	6,47	21,7	0,0	11,6	8,8
29	0,35	21,0	0,37	13,73	0,81	0,41	6,47	21,7	0,0	11,6	8,8
30	0,35	22,0	0,38	13,66	0,81	0,41	0,0	17,5	0,0	12,8	5,1
31	0,35	23,0	0,38	13,54	0,8	0,41	0,0	17,5	0,0	12,7	5,1
32	0,35	24,0	0,38	13,38	0,79	0,4	0,0	17,5	0,0	12,6	5,1
33	0,35	25,0	0,38	13,17	0,78	0,4	0,0	17,5	0,0	12,4	5,1
34	0,35	26,1	0,39	12,91	0,76	0,39	0,0	17,5	0,0	12,2	5,0
35	0,35	27,1	0,39	12,61	0,74	0,38	0,0	17,5	0,0	11,9	4,9
36	0,35	28,1	0,39	12,25	0,72	0,37	0,0	17,5	0,0	11,6	4,9
37	0,35	29,2	0,4	11,84	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	11,2	4,8
38	0,35	30,3	0,4	11,37	0,67	0,34	0,0	17,5	0,0	10,8	4,6
39	0,35	31,3	0,41	10,85	0,64	0,33	0,0	17,5	0,0	10,4	4,5
40	0,35	32,4	0,41	10,27	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	9,9	4,3
41	0,35	33,5	0,42	9,63	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,3	4,1
42	0,35	34,6	0,42	8,93	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,6	3,9
43	0,35	35,8	0,43	8,16	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,9	3,6
44	0,35	36,9	0,44	7,33	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	3,3
45	0,35	38,1	0,44	6,42	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,3	3,0
46	0,35	39,3	0,45	5,44	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,4	2,6
47	0,35	40,5	0,46	4,38	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	2,1
48	0,35	41,7	0,47	3,24	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,6
49	0,35	43,0	0,48	2,02	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	1,0
50	0,35	44,2	0,49	0,7	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,4

xc = 17,70 yc = 85,60 Rc = 25,368 Fs=1,114

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,28	-4,1	0,28	0,16	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0

2	0,28	-3,5	0,28	0,46	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
3	0,28	-2,8	0,28	0,74	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
4	0,28	-2,2	0,28	1,01	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
5	0,28	-1,6	0,28	1,27	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,4
6	0,28	-1,0	0,28	1,51	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,4
7	0,28	-0,3	0,28	1,73	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,5
8	0,28	0,3	0,28	1,94	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,5
9	0,28	0,9	0,28	2,13	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,6
10	0,28	1,5	0,28	2,31	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,6
11	0,28	2,2	0,28	2,47	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,7
12	0,28	2,8	0,28	2,62	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,7
13	0,28	3,4	0,28	2,75	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,8
14	0,28	4,0	0,28	2,86	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	0,8
15	0,28	4,7	0,28	2,96	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	0,8
16	0,16	5,2	0,16	1,7	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,5
17	0,4	5,8	0,4	4,59	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,3
18	0,28	6,6	0,28	3,41	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	0,9
19	0,28	7,2	0,28	3,58	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,0
20	0,28	7,8	0,28	3,73	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,0
21	0,28	8,4	0,28	3,86	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
22	0,28	9,1	0,28	3,97	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,1
23	0,28	9,7	0,28	4,08	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,1
24	0,28	10,3	0,28	4,16	0,25	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
25	0,28	11,0	0,28	4,23	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
26	0,28	11,6	0,28	4,28	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
27	0,28	12,3	0,28	4,32	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
28	0,28	12,9	0,28	4,33	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
29	0,28	13,5	0,28	4,34	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
30	0,28	14,2	0,29	4,32	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,2
31	0,28	14,8	0,29	4,29	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
32	0,28	15,5	0,29	4,24	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
33	0,28	16,1	0,29	4,17	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
34	0,28	16,8	0,29	4,09	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,2
35	0,28	17,4	0,29	3,99	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,1
36	0,28	18,1	0,29	3,87	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
37	0,28	18,7	0,29	3,73	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,1
38	0,28	19,4	0,29	3,58	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,0
39	0,28	20,1	0,29	3,41	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,0
40	0,28	20,7	0,3	3,21	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	0,9
41	0,28	21,4	0,3	3,0	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	0,9
42	0,28	22,1	0,3	2,77	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,8
43	0,28	22,8	0,3	2,52	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,4	0,8
44	0,28	23,4	0,3	2,25	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,7
45	0,28	24,1	0,3	1,96	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,6
46	0,28	24,8	0,3	1,65	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,5
47	0,28	25,5	0,31	1,32	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,4
48	0,28	26,2	0,31	0,97	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
49	0,28	26,9	0,31	0,6	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
50	0,28	27,6	0,31	0,21	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 20,65 yc = 86,40 Rc = 25,69 Fs=1,011

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
-----	--------	-------------	---------	------------	---------------	---------------	---------------------------	-----------	------------	-------------	------------

1	0,31	-3,5	0,31	0,19	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,31	-2,9	0,31	0,55	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
3	0,31	-2,2	0,31	0,89	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,3
4	0,22	-1,6	0,22	0,83	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,3
5	0,4	-0,9	0,4	2,01	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,6
6	0,31	-0,1	0,31	2,06	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,6
7	0,31	0,6	0,31	2,47	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	0,8
8	0,31	1,3	0,31	2,87	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	0,9
9	0,31	2,0	0,31	3,24	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,0
10	0,31	2,7	0,31	3,58	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,1
11	0,31	3,4	0,31	3,91	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,2
12	0,31	4,1	0,31	4,22	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,3
13	0,31	4,8	0,31	4,5	0,27	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	1,4
14	0,31	5,5	0,31	4,76	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,5
15	0,31	6,2	0,31	5,0	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,5
16	0,31	6,9	0,31	5,22	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,6
17	0,31	7,6	0,31	5,42	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,6
18	0,31	8,2	0,31	5,59	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	1,7
19	0,31	8,9	0,31	5,74	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,7
20	0,31	9,7	0,31	5,87	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,8
21	0,31	10,4	0,32	5,98	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,8
22	0,31	11,1	0,32	6,06	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
23	0,31	11,8	0,32	6,12	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,9
24	0,31	12,5	0,32	6,16	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,9
25	0,31	13,2	0,32	6,18	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	1,9
26	0,31	13,9	0,32	6,17	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	1,9
27	0,31	14,6	0,32	6,14	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,9
28	0,31	15,3	0,32	6,08	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,9
29	0,31	16,0	0,32	6,0	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,9
30	0,31	16,8	0,32	5,9	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	1,8
31	0,31	17,5	0,33	5,77	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,8
32	0,31	18,2	0,33	5,62	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	1,8
33	0,31	18,9	0,33	5,44	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,7
34	0,31	19,7	0,33	5,24	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	1,7
35	0,31	20,4	0,33	5,01	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	1,6
36	0,31	21,2	0,33	4,75	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,5
37	0,31	21,9	0,33	4,47	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,4
38	0,31	22,6	0,34	4,16	0,25	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,3
39	0,31	23,4	0,34	3,83	0,23	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,2
40	0,41	24,3	0,45	4,51	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,3	1,5
41	0,21	25,0	0,23	2,07	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,7
42	0,31	25,7	0,34	2,91	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	1,0
43	0,31	26,5	0,35	2,69	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,9
44	0,31	27,2	0,35	2,43	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,8
45	0,31	28,0	0,35	2,15	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,7
46	0,31	28,8	0,35	1,83	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,6
47	0,31	29,6	0,36	1,48	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,5
48	0,31	30,4	0,36	1,1	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,4
49	0,31	31,2	0,36	0,69	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
50	0,31	32,0	0,37	0,24	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 23,60 yc = 85,60 Rc = 24,499 Fs=0,906

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
-----	--------	-------------	---------	------------	---------------	---------------	---------------------------	-----------	------------	-------------	------------

1	0,35	-5,1	0,35	0,37	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,35	-4,3	0,35	1,08	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,4
3	0,35	-3,5	0,35	1,76	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,6
4	0,35	-2,7	0,35	2,41	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	0,9
5	0,35	-1,9	0,35	3,03	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	1,1
6	0,35	-1,1	0,35	3,61	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,3
7	0,35	-0,3	0,35	4,16	0,25	0,12	0,0	17,5	0,0	4,2	1,5
8	0,35	0,6	0,35	4,69	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,6
9	0,35	1,4	0,35	5,18	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,8
10	0,35	2,2	0,35	5,63	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,9
11	0,35	3,0	0,35	6,06	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,0	2,1
12	0,35	3,8	0,35	6,46	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,3	2,2
13	0,35	4,6	0,35	6,82	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,7	2,3
14	0,35	5,4	0,35	7,15	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	2,4
15	0,35	6,3	0,35	7,45	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	2,5
16	0,35	7,1	0,35	7,71	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,5	2,6
17	0,35	7,9	0,35	7,95	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	2,7
18	0,35	8,7	0,35	8,15	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,8	2,8
19	0,35	9,5	0,35	8,32	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,8
20	0,35	10,4	0,35	8,46	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	2,9
21	0,35	11,2	0,35	8,56	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	2,9
22	0,35	12,0	0,36	8,63	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	2,9
23	0,35	12,9	0,36	8,66	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	2,9
24	0,35	13,7	0,36	8,66	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	2,9
25	0,35	14,5	0,36	8,63	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	2,9
26	0,35	15,4	0,36	8,56	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	2,9
27	0,35	16,2	0,36	8,46	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,9
28	0,35	17,1	0,36	8,32	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,9
29	0,46	18,0	0,49	10,79	0,64	0,32	0,0	17,5	0,0	10,2	3,7
30	0,23	18,9	0,25	5,36	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,9
31	0,35	19,6	0,37	8,02	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	2,8
32	0,35	20,5	0,37	8,01	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	2,8
33	0,35	21,4	0,37	7,97	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	2,8
34	0,35	22,2	0,38	7,89	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	2,8
35	0,35	23,1	0,38	7,76	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,4	2,8
36	0,35	24,0	0,38	7,6	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	2,7
37	0,35	24,9	0,38	7,4	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	2,7
38	0,35	25,8	0,39	7,15	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	2,6
39	0,35	26,7	0,39	6,86	0,4	0,21	0,0	17,5	0,0	6,5	2,5
40	0,35	27,6	0,39	6,53	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,4
41	0,35	28,5	0,4	6,15	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	2,3
42	0,35	29,5	0,4	5,72	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	2,2
43	0,35	30,4	0,4	5,25	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	2,0
44	0,35	31,3	0,41	4,72	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,9
45	0,35	32,3	0,41	4,15	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,7
46	0,35	33,3	0,42	3,52	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,4
47	0,35	34,2	0,42	2,84	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	1,2
48	0,35	35,2	0,43	2,1	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,9
49	0,35	36,2	0,43	1,31	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,6
50	0,35	37,2	0,44	0,45	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2

xc = 26,55 yc = 86,40 Rc = 24,331 Fs=0,805

Nr.	B	Alfa	Li	Wi	Kh•Wi	Kv•Wi	c	Fi	Ui	N'i	Ti
-----	---	------	----	----	-------	-------	---	----	----	-----	----

	m	(°)	m	(kN)	(kN)	(kN)	(kN/m ²)	(°)	(kN)	(kN)	(kN)
1	0,33	-3,2	0,33	0,3	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
2	0,33	-2,4	0,33	0,89	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,4
3	0,33	-1,6	0,33	1,44	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,5	0,6
4	0,33	-0,8	0,33	1,97	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,8
5	0,33	0,0	0,33	2,47	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	1,0
6	0,33	0,8	0,33	2,94	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	1,1
7	0,33	1,5	0,33	3,39	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	1,3
8	0,33	2,3	0,33	3,8	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,5
9	0,33	3,1	0,33	4,19	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,6
10	0,33	3,9	0,33	4,55	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	1,7
11	0,33	4,7	0,33	4,88	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	1,9
12	0,33	5,5	0,33	5,18	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	2,0
13	0,33	6,3	0,33	5,46	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	2,1
14	0,33	7,0	0,34	5,7	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	2,2
15	0,33	7,8	0,34	5,92	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,2
16	0,33	8,6	0,34	6,11	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	2,3
17	0,33	9,4	0,34	6,27	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,4
18	0,33	10,2	0,34	6,4	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,1	2,4
19	0,39	11,1	0,39	7,57	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	2,9
20	0,28	11,9	0,28	5,59	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	2,1
21	0,33	12,6	0,34	6,95	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,6	2,6
22	0,33	13,4	0,34	7,23	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,8	2,7
23	0,33	14,2	0,34	7,47	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	2,8
24	0,33	15,0	0,34	7,67	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	2,9
25	0,33	15,9	0,35	7,85	0,46	0,24	0,0	17,5	0,0	7,3	3,0
26	0,33	16,7	0,35	8,0	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	3,1
27	0,33	17,5	0,35	8,11	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	3,1
28	0,33	18,3	0,35	8,19	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,6	3,2
29	0,33	19,1	0,35	8,24	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,7	3,2
30	0,33	20,0	0,35	8,26	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,7	3,2
31	0,33	20,8	0,36	8,24	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,7	3,2
32	0,33	21,7	0,36	8,19	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,6	3,2
33	0,33	22,5	0,36	8,1	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	3,2
34	0,33	23,4	0,36	7,98	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,4	3,2
35	0,33	24,2	0,37	7,82	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,3	3,1
36	0,33	25,1	0,37	7,62	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,1	3,1
37	0,33	25,9	0,37	7,39	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	3,0
38	0,33	26,8	0,37	7,12	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	2,9
39	0,33	27,7	0,38	6,81	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	2,8
40	0,33	28,6	0,38	6,45	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,1	2,7
41	0,33	29,5	0,38	6,06	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,6
42	0,33	30,4	0,39	5,62	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	2,4
43	0,33	31,3	0,39	5,14	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	2,2
44	0,33	32,2	0,39	4,62	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	2,0
45	0,33	33,2	0,4	4,05	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,8
46	0,33	34,1	0,4	3,43	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,5
47	0,33	35,1	0,41	2,76	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	1,3
48	0,33	36,0	0,41	2,04	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,9
49	0,33	37,0	0,42	1,26	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,6
50	0,33	38,0	0,42	0,44	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2

xc = 29,50 yc = 85,60 Rc = 22,444 Fs=0,736

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,28	0,2	0,28	0,17	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,28	0,9	0,28	0,5	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,2
3	0,28	1,6	0,28	0,8	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,3
4	0,28	2,3	0,28	1,09	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,5
5	0,28	3,1	0,28	1,37	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,6
6	0,28	3,8	0,28	1,62	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,7
7	0,31	4,5	0,31	2,05	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,9
8	0,25	5,2	0,25	1,96	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,8
9	0,28	5,9	0,28	2,53	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,4	1,0
10	0,28	6,6	0,28	2,9	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	1,2
11	0,28	7,3	0,28	3,24	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	1,3
12	0,28	8,1	0,28	3,57	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,5
13	0,28	8,8	0,28	3,88	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,6
14	0,28	9,5	0,28	4,17	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	3,9	1,7
15	0,28	10,2	0,28	4,44	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,8
16	0,28	11,0	0,28	4,7	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	1,9
17	0,28	11,7	0,28	4,93	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,6	2,0
18	0,28	12,4	0,29	5,15	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	2,1
19	0,28	13,1	0,29	5,34	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	2,2
20	0,28	13,9	0,29	5,52	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,1	2,3
21	0,28	14,6	0,29	5,68	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	2,3
22	0,28	15,3	0,29	5,82	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	2,4
23	0,28	16,1	0,29	5,93	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,5	2,4
24	0,28	16,8	0,29	6,03	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	2,5
25	0,28	17,6	0,29	6,11	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	2,5
26	0,28	18,3	0,29	6,16	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,6
27	0,28	19,1	0,3	6,2	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,7	2,6
28	0,28	19,8	0,3	6,21	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,7	2,6
29	0,28	20,6	0,3	6,21	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,7	2,6
30	0,28	21,3	0,3	6,18	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	5,7	2,6
31	0,28	22,1	0,3	6,13	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	2,6
32	0,28	22,9	0,3	6,05	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	2,6
33	0,28	23,7	0,3	5,96	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,5	2,6
34	0,28	24,4	0,31	5,84	0,34	0,18	0,0	17,5	0,0	5,4	2,5
35	0,28	25,2	0,31	5,69	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,2	2,5
36	0,28	26,0	0,31	5,53	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,1	2,4
37	0,28	26,8	0,31	5,33	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	4,9	2,4
38	0,28	27,6	0,31	5,12	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	2,3
39	0,28	28,4	0,32	4,87	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,5	2,2
40	0,28	29,2	0,32	4,6	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,3	2,1
41	0,28	30,0	0,32	4,31	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	2,0
42	0,28	30,9	0,33	3,98	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,8
43	0,28	31,7	0,33	3,63	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,7
44	0,28	32,5	0,33	3,25	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,0	1,5
45	0,28	33,4	0,33	2,84	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,7	1,4
46	0,28	34,3	0,34	2,4	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	1,2
47	0,28	35,1	0,34	1,92	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,8	0,9
48	0,28	36,0	0,34	1,42	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,7
49	0,28	36,9	0,35	0,88	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,8	0,4
50	0,28	37,8	0,35	0,3	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,2

xc = 32,45 yc = 86,40 Rc = 22,888 Fs=0,737

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,31	-3,0	0,31	0,26	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
2	0,37	-2,1	0,37	1,12	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,5
3	0,34	-1,2	0,34	1,9	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,8
4	0,34	-0,4	0,34	2,7	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	1,2
5	0,34	0,5	0,34	3,47	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,5	1,5
6	0,34	1,3	0,34	4,21	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,8
7	0,34	2,2	0,34	4,92	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	2,1
8	0,34	3,0	0,34	5,59	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	2,3
9	0,34	3,9	0,34	6,24	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,1	2,6
10	0,34	4,7	0,34	6,85	0,4	0,21	0,0	17,5	0,0	6,6	2,8
11	0,34	5,6	0,34	7,43	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	3,1
12	0,34	6,4	0,34	7,98	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	3,3
13	0,34	7,3	0,34	8,5	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	3,5
14	0,34	8,1	0,34	8,98	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,6	3,7
15	0,34	9,0	0,34	9,43	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	8,9	3,9
16	0,34	9,9	0,34	9,85	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,3	4,0
17	0,34	10,7	0,35	10,24	0,6	0,31	0,0	17,5	0,0	9,6	4,2
18	0,34	11,6	0,35	10,59	0,62	0,32	0,0	17,5	0,0	9,9	4,3
19	0,34	12,5	0,35	10,91	0,64	0,33	0,0	17,5	0,0	10,2	4,5
20	0,34	13,3	0,35	11,2	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	10,4	4,6
21	0,34	14,2	0,35	11,45	0,68	0,34	0,0	17,5	0,0	10,7	4,7
22	0,34	15,1	0,35	11,67	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	10,8	4,8
23	0,34	16,0	0,35	11,85	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	11,0	4,9
24	0,34	16,8	0,35	11,99	0,71	0,36	0,0	17,5	0,0	11,1	5,0
25	0,34	17,7	0,36	12,1	0,71	0,36	0,0	17,5	0,0	11,2	5,0
26	0,34	18,6	0,36	12,18	0,72	0,37	0,0	17,5	0,0	11,2	5,1
27	0,34	19,5	0,36	12,22	0,72	0,37	0,0	17,5	0,0	11,3	5,1
28	0,34	20,4	0,36	12,21	0,72	0,37	0,0	17,5	0,0	11,2	5,1
29	0,34	21,3	0,36	12,18	0,72	0,37	0,0	17,5	0,0	11,2	5,1
30	0,34	22,2	0,37	12,1	0,71	0,36	0,0	17,5	0,0	11,1	5,1
31	0,34	23,2	0,37	11,98	0,71	0,36	0,0	17,5	0,0	11,0	5,1
32	0,34	24,1	0,37	11,82	0,7	0,35	0,0	17,5	0,0	10,9	5,1
33	0,34	25,0	0,37	11,62	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	10,7	5,0
34	0,34	26,0	0,38	11,38	0,67	0,34	0,0	17,5	0,0	10,5	5,0
35	0,34	26,9	0,38	11,09	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,2	4,9
36	0,34	27,9	0,38	10,76	0,64	0,32	0,0	17,5	0,0	9,9	4,8
37	0,34	28,8	0,39	10,39	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	9,6	4,7
38	0,34	29,8	0,39	9,97	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,2	4,5
39	0,34	30,8	0,39	9,49	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	8,8	4,4
40	0,34	31,8	0,4	8,97	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,3	4,2
41	0,34	32,8	0,4	8,4	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	7,8	4,0
42	0,34	33,8	0,41	7,78	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,3	3,7
43	0,34	34,8	0,41	7,1	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	3,5
44	0,34	35,9	0,42	6,36	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	3,2
45	0,34	36,9	0,42	5,56	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	2,8
46	0,34	38,0	0,43	4,71	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	2,4
47	0,34	39,1	0,44	3,78	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	2,0
48	0,34	40,2	0,44	2,79	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	1,5
49	0,34	41,3	0,45	1,73	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	1,0
50	0,34	42,5	0,46	0,6	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,3

xc = 35,40 yc = 85,60 Rc = 22,458 Fs=1,153

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,3	-10,6	0,3	0,35	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,57	-9,5	0,57	2,93	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	0,9
3	0,43	-8,2	0,44	4,31	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,5	1,3
4	0,43	-7,1	0,44	6,04	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,3	1,7
5	0,43	-6,0	0,44	7,7	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	8,0	2,2
6	0,43	-4,8	0,43	9,28	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,5	2,6
7	0,43	-3,7	0,43	10,81	0,64	0,32	0,0	17,5	0,0	11,0	3,0
8	0,43	-2,6	0,43	12,26	0,72	0,37	0,0	17,5	0,0	12,4	3,4
9	0,43	-1,5	0,43	13,65	0,81	0,41	0,0	17,5	0,0	13,8	3,8
10	0,43	-0,4	0,43	14,96	0,88	0,45	0,0	17,5	0,0	15,0	4,1
11	0,43	0,7	0,43	16,22	0,96	0,49	6,47	21,7	0,0	16,1	8,0
12	0,43	1,8	0,43	17,5	1,03	0,52	6,47	21,7	0,0	17,2	8,4
13	0,43	2,9	0,43	18,7	1,1	0,56	6,47	21,7	0,0	18,3	8,8
14	0,43	4,0	0,43	19,83	1,17	0,59	6,47	21,7	0,0	19,2	9,1
15	0,43	5,1	0,43	20,89	1,23	0,63	6,47	21,7	0,0	20,1	9,4
16	0,43	6,2	0,44	21,87	1,29	0,66	6,47	21,7	0,0	20,9	9,7
17	0,43	7,3	0,44	22,78	1,34	0,68	6,47	21,7	0,0	21,7	10,0
18	0,43	8,5	0,44	23,62	1,39	0,71	6,47	21,7	0,0	22,4	10,3
19	0,43	9,6	0,44	24,38	1,44	0,73	6,47	21,7	0,0	23,0	10,5
20	0,43	10,7	0,44	25,07	1,48	0,75	6,47	21,7	0,0	23,5	10,8
21	0,43	11,8	0,44	25,67	1,51	0,77	6,47	21,7	0,0	24,0	11,0
22	0,43	13,0	0,44	26,21	1,55	0,79	6,47	21,7	0,0	24,4	11,2
23	0,43	14,1	0,45	26,66	1,57	0,8	6,47	21,7	0,0	24,7	11,4
24	0,43	15,2	0,45	27,03	1,6	0,81	6,47	21,7	0,0	25,0	11,5
25	0,43	16,4	0,45	27,33	1,61	0,82	6,47	21,7	0,0	25,2	11,7
26	0,43	17,5	0,45	27,54	1,62	0,83	6,47	21,7	0,0	25,3	11,8
27	0,43	18,7	0,46	27,67	1,63	0,83	6,47	21,7	0,0	25,4	12,0
28	0,43	19,9	0,46	27,71	1,63	0,83	6,47	21,7	0,0	25,4	12,1
29	0,43	21,1	0,46	27,67	1,63	0,83	6,47	21,7	0,0	25,3	12,1
30	0,43	22,2	0,47	27,53	1,62	0,83	6,47	21,7	0,0	25,1	12,2
31	0,43	23,4	0,47	27,29	1,61	0,82	6,47	21,7	0,0	24,9	12,2
32	0,43	24,7	0,48	26,96	1,59	0,81	6,47	21,7	0,0	24,6	12,3
33	0,43	25,9	0,48	26,54	1,57	0,8	6,47	21,7	0,0	24,1	12,3
34	0,43	27,1	0,49	26,01	1,53	0,78	6,47	21,7	0,0	23,6	12,2
35	0,43	28,4	0,49	25,39	1,5	0,76	6,47	21,7	0,0	23,1	12,2
36	0,43	29,6	0,5	24,66	1,45	0,74	6,47	21,7	0,0	22,4	12,1
37	0,43	30,9	0,5	23,81	1,4	0,71	6,47	21,7	0,0	21,6	12,0
38	0,43	32,2	0,51	22,85	1,35	0,69	6,47	21,7	0,0	20,7	11,8
39	0,43	33,5	0,52	21,78	1,28	0,65	6,47	21,7	0,0	19,7	11,6
40	0,43	34,9	0,53	20,57	1,21	0,62	6,47	21,7	0,0	18,6	11,4
41	0,43	36,2	0,54	19,29	1,14	0,58	0,0	17,5	0,0	19,9	6,7
42	0,43	37,6	0,55	17,94	1,06	0,54	0,0	17,5	0,0	18,7	6,5
43	0,43	39,0	0,56	16,46	0,97	0,49	0,0	17,5	0,0	17,3	6,1
44	0,43	40,4	0,57	14,83	0,88	0,45	0,0	17,5	0,0	15,8	5,7
45	0,43	41,9	0,58	13,06	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	14,1	5,2
46	0,43	43,4	0,6	11,12	0,66	0,33	0,0	17,5	0,0	12,2	4,6
47	0,43	45,0	0,61	9,01	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	10,0	3,9
48	0,43	46,5	0,63	6,7	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	7,6	3,0
49	0,43	48,2	0,65	4,19	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,8	2,0
50	0,43	49,9	0,67	1,46	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,7	0,7

xc = 17,70 yc = 87,20 Rc = 26,905 Fs=1,101

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,28	-3,3	0,28	0,15	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
2	0,28	-2,7	0,28	0,44	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
3	0,28	-2,1	0,28	0,71	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
4	0,28	-1,5	0,28	0,97	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
5	0,28	-0,9	0,28	1,21	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
6	0,28	-0,3	0,28	1,44	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,4
7	0,28	0,3	0,28	1,66	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,5
8	0,28	0,9	0,28	1,85	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,8	0,5
9	0,28	1,5	0,28	2,04	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,6
10	0,28	2,1	0,28	2,2	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,6
11	0,28	2,7	0,28	2,36	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,7
12	0,28	3,3	0,28	2,49	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	0,7
13	0,28	3,9	0,28	2,61	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,7
14	0,38	4,6	0,39	3,75	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
15	0,18	5,2	0,18	1,81	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,5
16	0,28	5,7	0,28	3,03	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,9
17	0,28	6,3	0,28	3,23	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	0,9
18	0,28	6,9	0,28	3,4	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,0
19	0,28	7,5	0,28	3,56	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,0
20	0,28	8,1	0,28	3,71	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,0
21	0,28	8,7	0,28	3,83	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
22	0,28	9,3	0,28	3,95	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,1
23	0,28	9,9	0,28	4,04	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,1
24	0,28	10,5	0,29	4,13	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
25	0,28	11,1	0,29	4,19	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
26	0,28	11,8	0,29	4,24	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
27	0,28	12,4	0,29	4,27	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
28	0,28	13,0	0,29	4,29	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
29	0,28	13,6	0,29	4,29	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
30	0,28	14,2	0,29	4,27	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
31	0,28	14,8	0,29	4,24	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
32	0,28	15,4	0,29	4,19	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
33	0,28	16,1	0,29	4,12	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
34	0,28	16,7	0,29	4,04	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,2
35	0,28	17,3	0,29	3,94	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,1
36	0,28	17,9	0,3	3,82	0,23	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
37	0,28	18,6	0,3	3,68	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,1
38	0,28	19,2	0,3	3,53	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,0
39	0,28	19,8	0,3	3,36	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,0
40	0,28	20,5	0,3	3,17	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	0,9
41	0,28	21,1	0,3	2,96	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	0,9
42	0,28	21,8	0,3	2,73	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,8
43	0,28	22,4	0,3	2,48	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,7
44	0,28	23,1	0,31	2,22	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,1	0,7
45	0,28	23,7	0,31	1,93	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,6
46	0,28	24,4	0,31	1,63	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,5
47	0,28	25,0	0,31	1,3	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,4
48	0,28	25,7	0,31	0,96	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,3
49	0,28	26,3	0,31	0,59	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
50	0,28	27,0	0,32	0,2	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 20,65 yc = 88,00 Rc = 27,222 Fs=0,991

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,32	-2,7	0,32	0,19	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,32	-2,0	0,32	0,54	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,5	0,2
3	0,2	-1,5	0,2	0,5	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,5	0,2
4	0,44	-0,8	0,44	1,71	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,5
5	0,32	0,0	0,32	1,79	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,6
6	0,32	0,7	0,32	2,22	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,7
7	0,32	1,4	0,32	2,64	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,8
8	0,32	2,0	0,32	3,03	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,0
9	0,32	2,7	0,32	3,4	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	1,1
10	0,32	3,4	0,32	3,74	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,2
11	0,32	4,1	0,32	4,07	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,3
12	0,32	4,7	0,32	4,37	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,4
13	0,32	5,4	0,32	4,65	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,4
14	0,32	6,1	0,32	4,91	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	1,5
15	0,32	6,8	0,32	5,14	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	1,6
16	0,32	7,4	0,32	5,35	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,7
17	0,32	8,1	0,32	5,54	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	1,7
18	0,32	8,8	0,32	5,71	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,8
19	0,32	9,5	0,32	5,85	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	1,8
20	0,32	10,2	0,32	5,97	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,9
21	0,32	10,9	0,33	6,06	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,9
22	0,32	11,5	0,33	6,14	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,9
23	0,32	12,2	0,33	6,18	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	1,9
24	0,32	12,9	0,33	6,21	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	1,9
25	0,32	13,6	0,33	6,21	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	1,9
26	0,32	14,3	0,33	6,19	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	1,9
27	0,32	15,0	0,33	6,14	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,9
28	0,32	15,7	0,33	6,07	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,9
29	0,32	16,4	0,33	5,97	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,9
30	0,32	17,1	0,33	5,85	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	1,9
31	0,32	17,8	0,34	5,7	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	1,8
32	0,32	18,5	0,34	5,53	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	1,8
33	0,32	19,2	0,34	5,33	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,7
34	0,32	19,9	0,34	5,1	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,6
35	0,32	20,7	0,34	4,85	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,6	1,6
36	0,32	21,4	0,34	4,57	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	1,5
37	0,32	22,1	0,35	4,26	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,4
38	0,37	22,9	0,4	4,47	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,5
39	0,27	23,6	0,3	3,11	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,0
40	0,32	24,3	0,35	3,49	0,21	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	1,2
41	0,32	25,0	0,35	3,31	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,1
42	0,32	25,8	0,36	3,1	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,1
43	0,32	26,5	0,36	2,86	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	1,0
44	0,32	27,3	0,36	2,58	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	0,9
45	0,32	28,1	0,36	2,28	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,8
46	0,32	28,8	0,37	1,94	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,7
47	0,32	29,6	0,37	1,57	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,6
48	0,32	30,4	0,37	1,16	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,4
49	0,32	31,2	0,37	0,73	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,3
50	0,32	31,9	0,38	0,25	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 23,60 yc = 87,20 Rc = 26,023 Fs=0,888

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,36	-4,4	0,36	0,38	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,36	-3,6	0,36	1,11	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,4
3	0,36	-2,8	0,36	1,8	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,7
4	0,36	-2,0	0,36	2,46	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	0,9
5	0,36	-1,2	0,36	3,09	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	1,1
6	0,36	-0,4	0,36	3,69	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,3
7	0,36	0,4	0,36	4,25	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,5
8	0,36	1,2	0,36	4,78	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,7
9	0,36	2,0	0,36	5,28	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,9
10	0,36	2,8	0,36	5,75	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,7	2,0
11	0,36	3,6	0,36	6,18	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	6,1	2,2
12	0,36	4,4	0,36	6,58	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	2,3
13	0,36	5,1	0,36	6,94	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	2,4
14	0,36	5,9	0,36	7,27	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	2,5
15	0,36	6,7	0,36	7,57	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,3	2,6
16	0,36	7,5	0,36	7,84	0,46	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	2,7
17	0,36	8,3	0,36	8,07	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,8	2,8
18	0,36	9,1	0,36	8,27	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,8
19	0,36	9,9	0,36	8,43	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	2,9
20	0,36	10,7	0,37	8,56	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	2,9
21	0,36	11,5	0,37	8,65	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,0
22	0,36	12,3	0,37	8,71	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,3	3,0
23	0,36	13,2	0,37	8,74	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,3	3,0
24	0,36	14,0	0,37	8,72	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,3	3,0
25	0,36	14,8	0,37	8,68	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,0
26	0,36	15,6	0,37	8,59	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	3,0
27	0,36	16,4	0,37	8,47	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	3,0
28	0,28	17,2	0,29	6,54	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,3
29	0,44	18,0	0,46	10,12	0,6	0,3	0,0	17,5	0,0	9,5	3,6
30	0,36	18,9	0,38	8,4	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	3,0
31	0,36	19,8	0,38	8,43	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	3,0
32	0,36	20,6	0,38	8,42	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	3,0
33	0,36	21,4	0,39	8,37	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	3,0
34	0,36	22,3	0,39	8,28	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,8	3,0
35	0,36	23,2	0,39	8,15	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	3,0
36	0,36	24,0	0,39	7,97	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	2,9
37	0,36	24,9	0,4	7,75	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,3	2,9
38	0,36	25,8	0,4	7,49	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	2,8
39	0,36	26,6	0,4	7,18	0,42	0,22	0,0	17,5	0,0	6,8	2,7
40	0,36	27,5	0,4	6,83	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	2,6
41	0,36	28,4	0,41	6,43	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,1	2,5
42	0,36	29,3	0,41	5,98	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,3
43	0,36	30,2	0,42	5,48	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	2,2
44	0,36	31,2	0,42	4,93	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	2,0
45	0,36	32,1	0,42	4,33	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,7
46	0,36	33,0	0,43	3,67	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,5
47	0,36	34,0	0,43	2,96	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	1,2
48	0,36	34,9	0,44	2,19	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,1	0,9
49	0,36	35,9	0,44	1,36	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,6

50 0,36 36,9 0,45 0,47 0,03 0,01 0,0 17,5 0,0 0,5 0,2

xc = 26,55 yc = 88,00 Rc = 25,744 Fs=0,788

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,33	-1,5	0,33	0,27	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
2	0,33	-0,8	0,33	0,78	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,3
3	0,33	-0,1	0,33	1,27	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,5
4	0,33	0,7	0,33	1,73	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,7
5	0,33	1,4	0,33	2,17	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,1	0,9
6	0,33	2,1	0,33	2,58	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	1,0
7	0,33	2,9	0,33	2,97	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	1,2
8	0,33	3,6	0,33	3,33	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,3
9	0,33	4,3	0,33	3,66	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,4
10	0,33	5,1	0,33	3,97	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,5
11	0,33	5,8	0,33	4,25	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,7
12	0,33	6,5	0,33	4,51	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,3	1,7
13	0,33	7,3	0,33	4,74	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,8
14	0,33	8,0	0,33	4,95	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	1,9
15	0,33	8,8	0,33	5,13	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	2,0
16	0,33	9,5	0,33	5,28	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	2,0
17	0,46	10,4	0,47	7,61	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	2,9
18	0,2	11,1	0,2	3,34	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,3
19	0,33	11,7	0,34	5,85	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,5	2,3
20	0,33	12,5	0,34	6,15	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	2,4
21	0,33	13,2	0,34	6,42	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,5
22	0,33	14,0	0,34	6,66	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,6
23	0,33	14,7	0,34	6,88	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,4	2,7
24	0,33	15,5	0,34	7,06	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,6	2,7
25	0,33	16,3	0,34	7,22	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,7	2,8
26	0,33	17,0	0,34	7,35	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,8	2,9
27	0,33	17,8	0,35	7,45	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	2,9
28	0,33	18,6	0,35	7,52	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,0	3,0
29	0,33	19,3	0,35	7,56	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,0	3,0
30	0,33	20,1	0,35	7,57	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,0	3,0
31	0,33	20,9	0,35	7,54	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,0	3,0
32	0,33	21,7	0,35	7,49	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	3,0
33	0,33	22,5	0,36	7,41	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	3,0
34	0,33	23,3	0,36	7,29	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,8	2,9
35	0,33	24,1	0,36	7,14	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,6	2,9
36	0,33	24,9	0,36	6,96	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,5	2,9
37	0,33	25,7	0,37	6,74	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,8
38	0,33	26,5	0,37	6,48	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,7
39	0,33	27,3	0,37	6,2	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,8	2,6
40	0,33	28,1	0,37	5,87	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,5	2,5
41	0,33	29,0	0,38	5,51	0,32	0,17	0,0	17,5	0,0	5,2	2,4
42	0,33	29,8	0,38	5,11	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	2,2
43	0,33	30,7	0,38	4,67	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	2,0
44	0,33	31,5	0,39	4,19	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	3,9	1,9
45	0,33	32,4	0,39	3,66	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,6
46	0,33	33,2	0,39	3,1	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	1,4
47	0,33	34,1	0,4	2,49	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	1,1
48	0,33	35,0	0,4	1,84	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,8	0,9

49	0,33	35,9	0,41	1,14	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,5
50	0,33	36,8	0,41	0,39	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2

xc = 29,50 yc = 87,20 Rc = 23,858 Fs=0,728

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,27	2,2	0,27	0,14	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,1
2	0,27	2,9	0,27	0,4	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2
3	0,27	3,5	0,27	0,64	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,3
4	0,32	4,2	0,33	1,07	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,5
5	0,22	4,9	0,22	0,95	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,4
6	0,27	5,5	0,27	1,51	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,6
7	0,27	6,1	0,27	1,87	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,8	0,8
8	0,27	6,8	0,27	2,21	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,1	0,9
9	0,27	7,4	0,27	2,53	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,4	1,1
10	0,27	8,1	0,27	2,84	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,7	1,2
11	0,27	8,8	0,27	3,13	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,3
12	0,27	9,4	0,27	3,41	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,4
13	0,27	10,1	0,28	3,67	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,5
14	0,27	10,7	0,28	3,91	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,6
15	0,27	11,4	0,28	4,14	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,7
16	0,27	12,1	0,28	4,35	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,8
17	0,27	12,7	0,28	4,55	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,2	1,9
18	0,27	13,4	0,28	4,73	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	2,0
19	0,27	14,1	0,28	4,89	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,5	2,0
20	0,27	14,7	0,28	5,03	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	2,1
21	0,27	15,4	0,28	5,16	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	2,1
22	0,27	16,1	0,28	5,27	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	4,9	2,2
23	0,27	16,8	0,28	5,36	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	2,2
24	0,27	17,5	0,28	5,44	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	2,3
25	0,27	18,1	0,29	5,5	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	2,3
26	0,27	18,8	0,29	5,54	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,1	2,3
27	0,27	19,5	0,29	5,56	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,1	2,3
28	0,27	20,2	0,29	5,56	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,1	2,4
29	0,27	20,9	0,29	5,54	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,1	2,4
30	0,27	21,6	0,29	5,51	0,32	0,17	0,0	17,5	0,0	5,1	2,4
31	0,27	22,3	0,29	5,45	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	2,3
32	0,27	23,0	0,29	5,38	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	4,9	2,3
33	0,27	23,7	0,3	5,29	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	4,9	2,3
34	0,27	24,4	0,3	5,17	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	4,7	2,3
35	0,27	25,1	0,3	5,04	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,6	2,2
36	0,27	25,9	0,3	4,88	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,5	2,2
37	0,27	26,6	0,3	4,71	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,3	2,1
38	0,27	27,3	0,31	4,51	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,1	2,0
39	0,27	28,1	0,31	4,29	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	3,9	1,9
40	0,27	28,8	0,31	4,05	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,8
41	0,27	29,5	0,31	3,78	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,7
42	0,27	30,3	0,31	3,49	0,21	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,6
43	0,27	31,1	0,32	3,18	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	2,9	1,5
44	0,27	31,8	0,32	2,84	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,6	1,3
45	0,27	32,6	0,32	2,48	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	1,2
46	0,27	33,4	0,32	2,09	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	1,0
47	0,27	34,1	0,33	1,67	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,8

48	0,27	34,9	0,33	1,23	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,6
49	0,27	35,7	0,33	0,76	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,4
50	0,27	36,5	0,34	0,26	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 32,45 yc = 88,00 Rc = 25,064 Fs=1,095

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,42	-6,7	0,42	0,59	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
2	0,42	-5,7	0,42	1,72	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,5
3	0,42	-4,7	0,42	2,8	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,9	0,8
4	0,42	-3,8	0,42	3,82	0,23	0,11	0,0	17,5	0,0	3,9	1,1
5	0,4	-2,8	0,4	4,52	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,3
6	0,44	-1,8	0,44	6,18	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	6,2	1,8
7	0,42	-0,9	0,42	7,19	0,42	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	2,1
8	0,42	0,1	0,42	8,41	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,4	2,4
9	0,42	1,1	0,42	9,57	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	9,5	2,7
10	0,42	2,0	0,42	10,67	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,6	3,0
11	0,42	3,0	0,42	11,72	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	11,6	3,3
12	0,42	4,0	0,42	12,71	0,75	0,38	0,0	17,5	0,0	12,5	3,6
13	0,42	4,9	0,42	13,65	0,81	0,41	0,0	17,5	0,0	13,4	3,9
14	0,42	5,9	0,42	14,53	0,86	0,44	0,0	17,5	0,0	14,2	4,1
15	0,42	6,9	0,42	15,36	0,91	0,46	0,0	17,5	0,0	15,0	4,3
16	0,42	7,8	0,43	16,16	0,95	0,48	6,47	21,7	0,0	15,2	8,1
17	0,42	8,8	0,43	16,93	1,0	0,51	6,47	21,7	0,0	15,8	8,4
18	0,42	9,8	0,43	17,63	1,04	0,53	6,47	21,7	0,0	16,4	8,6
19	0,42	10,8	0,43	18,27	1,08	0,55	6,47	21,7	0,0	16,9	8,8
20	0,42	11,8	0,43	18,85	1,11	0,57	6,47	21,7	0,0	17,4	9,1
21	0,42	12,7	0,43	19,36	1,14	0,58	6,47	21,7	0,0	17,8	9,3
22	0,42	13,7	0,43	19,81	1,17	0,59	6,47	21,7	0,0	18,2	9,4
23	0,42	14,7	0,44	20,19	1,19	0,61	6,47	21,7	0,0	18,4	9,6
24	0,42	15,7	0,44	20,51	1,21	0,62	6,47	21,7	0,0	18,7	9,7
25	0,42	16,7	0,44	20,76	1,22	0,62	6,47	21,7	0,0	18,8	9,9
26	0,42	17,7	0,44	20,94	1,24	0,63	6,47	21,7	0,0	18,9	10,0
27	0,42	18,7	0,45	21,06	1,24	0,63	6,47	21,7	0,0	19,0	10,1
28	0,42	19,8	0,45	21,1	1,24	0,63	6,47	21,7	0,0	19,0	10,1
29	0,42	20,8	0,45	21,07	1,24	0,63	6,47	21,7	0,0	18,9	10,2
30	0,42	21,8	0,45	20,97	1,24	0,63	6,47	21,7	0,0	18,8	10,2
31	0,42	22,9	0,46	20,79	1,23	0,62	6,47	21,7	0,0	18,6	10,3
32	0,42	23,9	0,46	20,54	1,21	0,62	6,47	21,7	0,0	18,3	10,3
33	0,42	25,0	0,47	20,21	1,19	0,61	6,47	21,7	0,0	18,0	10,2
34	0,42	26,0	0,47	19,79	1,17	0,59	6,47	21,7	0,0	17,6	10,2
35	0,42	27,1	0,47	19,29	1,14	0,58	6,47	21,7	0,0	17,1	10,1
36	0,42	28,2	0,48	18,7	1,1	0,56	6,47	21,7	0,0	16,5	10,0
37	0,42	29,3	0,48	18,03	1,06	0,54	6,47	21,7	0,0	15,8	9,9
38	0,42	30,4	0,49	17,3	1,02	0,52	0,0	17,5	0,0	17,2	5,7
39	0,42	31,5	0,49	16,52	0,97	0,5	0,0	17,5	0,0	16,5	5,6
40	0,42	32,7	0,5	15,65	0,92	0,47	0,0	17,5	0,0	15,7	5,4
41	0,42	33,8	0,51	14,69	0,87	0,44	0,0	17,5	0,0	14,8	5,1
42	0,42	35,0	0,51	13,63	0,8	0,41	0,0	17,5	0,0	13,8	4,9
43	0,42	36,2	0,52	12,47	0,74	0,37	0,0	17,5	0,0	12,8	4,6
44	0,42	37,4	0,53	11,2	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	11,6	4,2
45	0,42	38,6	0,54	9,83	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	10,2	3,8
46	0,42	39,9	0,55	8,34	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,8	3,3

47	0,42	41,1	0,56	6,72	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	7,1	2,7
48	0,42	42,4	0,57	4,98	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	5,3	2,1
49	0,42	43,7	0,58	3,1	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,4	1,3
50	0,42	45,1	0,6	1,07	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,2	0,5

xc = 35,40 yc = 87,20 Rc = 24,36 Fs=1,154

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,48	-11,4	0,49	0,95	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
2	0,59	-10,1	0,6	3,68	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,9	1,1
3	0,37	-9,0	0,37	3,78	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	4,0	1,1
4	0,48	-7,9	0,49	6,87	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	7,2	2,0
5	0,48	-6,8	0,48	8,98	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	9,3	2,6
6	0,48	-5,7	0,48	11,01	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	11,4	3,1
7	0,48	-4,5	0,48	12,94	0,76	0,39	0,0	17,5	0,0	13,3	3,6
8	0,48	-3,4	0,48	14,8	0,87	0,44	0,0	17,5	0,0	15,1	4,1
9	0,48	-2,3	0,48	16,57	0,98	0,5	0,0	17,5	0,0	16,8	4,6
10	0,48	-1,1	0,48	18,29	1,08	0,55	6,47	21,7	0,0	18,5	9,1
11	0,48	0,0	0,48	20,01	1,18	0,6	6,47	21,7	0,0	20,0	9,6
12	0,48	1,1	0,48	21,64	1,28	0,65	6,47	21,7	0,0	21,4	10,1
13	0,48	2,3	0,48	23,18	1,37	0,7	6,47	21,7	0,0	22,8	10,6
14	0,48	3,4	0,48	24,62	1,45	0,74	6,47	21,7	0,0	24,0	11,0
15	0,48	4,5	0,48	25,97	1,53	0,78	6,47	21,7	0,0	25,2	11,4
16	0,48	5,7	0,48	27,24	1,61	0,82	6,47	21,7	0,0	26,2	11,8
17	0,48	6,8	0,48	28,4	1,68	0,85	6,47	21,7	0,0	27,2	12,2
18	0,48	8,0	0,49	29,48	1,74	0,88	6,47	21,7	0,0	28,0	12,5
19	0,48	9,1	0,49	30,46	1,8	0,91	6,47	21,7	0,0	28,8	12,8
20	0,48	10,2	0,49	31,34	1,85	0,94	6,47	21,7	0,0	29,5	13,1
21	0,48	11,4	0,49	32,13	1,9	0,96	6,47	21,7	0,0	30,1	13,4
22	0,48	12,6	0,49	32,82	1,94	0,98	6,47	21,7	0,0	30,7	13,7
23	0,48	13,7	0,5	33,42	1,97	1,0	6,47	21,7	0,0	31,1	13,9
24	0,48	14,9	0,5	33,91	2,0	1,02	6,47	21,7	0,0	31,5	14,1
25	0,48	16,1	0,5	34,3	2,02	1,03	6,47	21,7	0,0	31,7	14,3
26	0,48	17,2	0,5	34,59	2,04	1,04	6,47	21,7	0,0	31,9	14,5
27	0,48	18,4	0,51	34,77	2,05	1,04	6,47	21,7	0,0	32,0	14,6
28	0,48	19,6	0,51	34,85	2,06	1,05	6,47	21,7	0,0	32,0	14,8
29	0,48	20,8	0,52	34,81	2,05	1,04	6,47	21,7	0,0	32,0	14,9
30	0,48	22,1	0,52	34,65	2,04	1,04	6,47	21,7	0,0	31,8	15,0
31	0,48	23,3	0,52	34,38	2,03	1,03	6,47	21,7	0,0	31,5	15,0
32	0,48	24,5	0,53	33,99	2,01	1,02	6,47	21,7	0,0	31,1	15,0
33	0,48	25,8	0,53	33,47	1,97	1,0	6,47	21,7	0,0	30,6	15,0
34	0,48	27,0	0,54	32,84	1,94	0,99	6,47	21,7	0,0	30,0	15,0
35	0,48	28,3	0,55	32,07	1,89	0,96	6,47	21,7	0,0	29,3	15,0
36	0,48	29,6	0,55	31,17	1,84	0,94	6,47	21,7	0,0	28,5	14,9
37	0,48	30,9	0,56	30,13	1,78	0,9	6,47	21,7	0,0	27,5	14,7
38	0,48	32,2	0,57	28,94	1,71	0,87	6,47	21,7	0,0	26,5	14,6
39	0,48	33,6	0,58	27,61	1,63	0,83	6,47	21,7	0,0	25,2	14,3
40	0,48	35,0	0,59	26,11	1,54	0,78	6,47	21,7	0,0	23,8	14,0
41	0,48	36,4	0,6	24,45	1,44	0,73	6,47	21,7	0,0	22,2	13,7
42	0,48	37,8	0,61	22,63	1,34	0,68	0,0	17,5	0,0	23,6	8,2
43	0,48	39,2	0,62	20,78	1,23	0,62	0,0	17,5	0,0	21,9	7,7
44	0,48	40,7	0,63	18,74	1,11	0,56	0,0	17,5	0,0	20,0	7,2
45	0,48	42,2	0,65	16,51	0,97	0,5	0,0	17,5	0,0	17,9	6,6

46	0,48	43,8	0,67	14,07	0,83	0,42	0,0	17,5	0,0	15,4	5,8
47	0,48	45,4	0,68	11,41	0,67	0,34	0,0	17,5	0,0	12,7	4,9
48	0,48	47,0	0,71	8,5	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	9,6	3,9
49	0,48	48,7	0,73	5,32	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	6,2	2,5
50	0,48	50,4	0,76	1,86	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	2,2	0,9

xc = 17,70 yc = 88,80 Rc = 28,444 Fs=1,089

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,28	-2,5	0,28	0,14	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0
2	0,28	-1,9	0,28	0,42	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
3	0,28	-1,4	0,28	0,68	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
4	0,28	-0,8	0,28	0,93	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,3
5	0,28	-0,2	0,28	1,16	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
6	0,28	0,4	0,28	1,38	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,4
7	0,28	0,9	0,28	1,58	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,5
8	0,28	1,5	0,28	1,77	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,5
9	0,28	2,1	0,28	1,94	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,6
10	0,28	2,7	0,28	2,1	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,6
11	0,28	3,2	0,28	2,24	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,6
12	0,28	3,8	0,28	2,37	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,7
13	0,33	4,4	0,33	2,91	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	0,8
14	0,24	5,0	0,24	2,19	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,1	0,6
15	0,28	5,5	0,29	2,84	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	0,8
16	0,28	6,1	0,29	3,04	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,9
17	0,28	6,7	0,29	3,22	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	0,9
18	0,28	7,3	0,29	3,39	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,0
19	0,28	7,8	0,29	3,55	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,0
20	0,28	8,4	0,29	3,69	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,0
21	0,28	9,0	0,29	3,81	0,23	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
22	0,28	9,6	0,29	3,92	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,1
23	0,28	10,1	0,29	4,02	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,1
24	0,28	10,7	0,29	4,1	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
25	0,28	11,3	0,29	4,16	0,25	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
26	0,28	11,9	0,29	4,2	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
27	0,28	12,5	0,29	4,23	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
28	0,28	13,1	0,29	4,25	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
29	0,28	13,7	0,29	4,25	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
30	0,28	14,2	0,29	4,23	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,2
31	0,28	14,8	0,29	4,19	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
32	0,28	15,4	0,29	4,14	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
33	0,28	16,0	0,3	4,08	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,2
34	0,28	16,6	0,3	3,99	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,2
35	0,28	17,2	0,3	3,89	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
36	0,28	17,8	0,3	3,77	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,1
37	0,28	18,4	0,3	3,64	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,1
38	0,28	19,0	0,3	3,48	0,21	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,0
39	0,28	19,6	0,3	3,31	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,0
40	0,28	20,2	0,3	3,12	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,9
41	0,28	20,9	0,3	2,92	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	0,9
42	0,28	21,5	0,31	2,69	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,8
43	0,28	22,1	0,31	2,45	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,7
44	0,28	22,7	0,31	2,18	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,1	0,7

45	0,28	23,3	0,31	1,9	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,8	0,6
46	0,28	24,0	0,31	1,6	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,5
47	0,28	24,6	0,31	1,28	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,4
48	0,28	25,2	0,31	0,94	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,3
49	0,28	25,8	0,32	0,58	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
50	0,28	26,5	0,32	0,2	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 20,65 yc = 89,60 Rc = 28,756 Fs=0,97

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,33	-1,9	0,33	0,18	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,17	-1,4	0,17	0,24	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
3	0,48	-0,7	0,48	1,34	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,4
4	0,33	0,1	0,33	1,51	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,5
5	0,33	0,8	0,33	1,97	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,6
6	0,33	1,4	0,33	2,4	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,8
7	0,33	2,1	0,33	2,81	0,17	0,08	0,0	17,5	0,0	2,8	0,9
8	0,33	2,7	0,33	3,2	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,0
9	0,33	3,4	0,33	3,57	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,1
10	0,33	4,1	0,33	3,91	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,2
11	0,33	4,7	0,33	4,23	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,3
12	0,33	5,4	0,33	4,53	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	1,4
13	0,33	6,0	0,33	4,8	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,5
14	0,33	6,7	0,33	5,05	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,6
15	0,33	7,3	0,33	5,28	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,7
16	0,33	8,0	0,33	5,49	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,7
17	0,33	8,7	0,33	5,67	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,8
18	0,33	9,3	0,33	5,82	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,8
19	0,33	10,0	0,33	5,95	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,9
20	0,33	10,7	0,33	6,06	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,9
21	0,33	11,3	0,34	6,15	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	2,0
22	0,33	12,0	0,34	6,21	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,0
23	0,33	12,7	0,34	6,24	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,0
24	0,33	13,4	0,34	6,25	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,0
25	0,33	14,0	0,34	6,24	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,0
26	0,33	14,7	0,34	6,2	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,0
27	0,33	15,4	0,34	6,13	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	2,0
28	0,33	16,1	0,34	6,04	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,9
29	0,33	16,7	0,34	5,93	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	1,9
30	0,33	17,4	0,34	5,78	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,9
31	0,33	18,1	0,35	5,61	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	1,8
32	0,33	18,8	0,35	5,42	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,8
33	0,33	19,5	0,35	5,2	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	4,9	1,7
34	0,33	20,2	0,35	4,95	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	1,6
35	0,33	20,9	0,35	4,67	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	1,5
36	0,35	21,6	0,37	4,58	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	1,5
37	0,31	22,3	0,34	3,93	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,3
38	0,33	23,0	0,36	4,03	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,4
39	0,33	23,7	0,36	3,89	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,3
40	0,33	24,5	0,36	3,73	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,3
41	0,33	25,2	0,36	3,53	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,2
42	0,33	25,9	0,37	3,3	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,1
43	0,33	26,6	0,37	3,03	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	1,1

44	0,33	27,4	0,37	2,74	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	1,0
45	0,33	28,1	0,37	2,41	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,9
46	0,33	28,9	0,38	2,05	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,7
47	0,33	29,6	0,38	1,66	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,6
48	0,33	30,4	0,38	1,23	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,5
49	0,33	31,1	0,38	0,77	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,3
50	0,33	31,9	0,39	0,26	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1

xc = 23,60 yc = 88,80 Rc = 27,55 Fs=0,871

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,37	-3,6	0,37	0,39	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,37	-2,9	0,37	1,13	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,2	0,4
3	0,37	-2,1	0,37	1,84	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,7
4	0,37	-1,3	0,37	2,52	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	0,9
5	0,37	-0,6	0,37	3,16	0,19	0,09	0,0	17,5	0,0	3,2	1,1
6	0,37	0,2	0,37	3,77	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,8	1,4
7	0,37	1,0	0,37	4,34	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,6
8	0,37	1,8	0,37	4,88	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	1,7
9	0,37	2,5	0,37	5,39	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,9
10	0,37	3,3	0,37	5,86	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	2,1
11	0,37	4,1	0,37	6,3	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,2	2,2
12	0,37	4,8	0,37	6,7	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	2,4
13	0,37	5,6	0,37	7,07	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,9	2,5
14	0,37	6,4	0,37	7,4	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	2,6
15	0,37	7,2	0,37	7,7	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,4	2,7
16	0,37	7,9	0,37	7,96	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	2,8
17	0,37	8,7	0,37	8,19	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	2,9
18	0,37	9,5	0,38	8,38	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	2,9
19	0,37	10,3	0,38	8,54	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	3,0
20	0,37	11,1	0,38	8,66	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,0
21	0,37	11,9	0,38	8,75	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,3	3,1
22	0,37	12,7	0,38	8,8	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,3	3,1
23	0,37	13,4	0,38	8,81	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,3	3,1
24	0,37	14,2	0,38	8,78	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,3	3,1
25	0,37	15,0	0,38	8,72	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,1
26	0,49	16,0	0,51	11,36	0,67	0,34	0,0	17,5	0,0	10,7	4,0
27	0,25	16,8	0,26	5,81	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	2,1
28	0,37	17,4	0,39	8,68	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,1
29	0,37	18,3	0,39	8,79	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,3	3,1
30	0,37	19,1	0,39	8,85	0,52	0,27	0,0	17,5	0,0	8,3	3,2
31	0,37	19,9	0,39	8,87	0,52	0,27	0,0	17,5	0,0	8,3	3,2
32	0,37	20,7	0,4	8,86	0,52	0,27	0,0	17,5	0,0	8,3	3,2
33	0,37	21,5	0,4	8,8	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,3	3,2
34	0,37	22,4	0,4	8,7	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,2
35	0,37	23,2	0,4	8,55	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	3,2
36	0,37	24,0	0,41	8,36	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	3,1
37	0,37	24,9	0,41	8,13	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	3,1
38	0,37	25,7	0,41	7,85	0,46	0,24	0,0	17,5	0,0	7,4	3,0
39	0,37	26,6	0,41	7,53	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,1	2,9
40	0,37	27,5	0,42	7,15	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	2,8
41	0,37	28,3	0,42	6,73	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	2,6
42	0,37	29,2	0,42	6,26	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,5

43	0,37	30,1	0,43	5,73	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	2,3
44	0,37	31,0	0,43	5,15	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	2,1
45	0,37	31,9	0,44	4,52	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,3	1,9
46	0,37	32,8	0,44	3,83	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,6
47	0,37	33,7	0,45	3,09	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,3
48	0,37	34,7	0,45	2,29	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	1,0
49	0,37	35,6	0,46	1,42	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,6
50	0,37	36,6	0,46	0,49	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,2

xc = 26,55 yc = 89,60 Rc = 27,162 Fs=0,772

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,32	0,0	0,32	0,23	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,32	0,7	0,32	0,68	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,3
3	0,32	1,4	0,32	1,1	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,4
4	0,32	2,1	0,32	1,5	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,5	0,6
5	0,32	2,8	0,32	1,87	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,8	0,8
6	0,32	3,5	0,32	2,23	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,9
7	0,32	4,1	0,32	2,56	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	1,0
8	0,32	4,8	0,32	2,86	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	1,1
9	0,32	5,5	0,33	3,14	0,19	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,2
10	0,32	6,2	0,33	3,4	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,3
11	0,32	6,9	0,33	3,64	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,4
12	0,32	7,6	0,33	3,85	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,5
13	0,32	8,3	0,33	4,04	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,6
14	0,32	8,9	0,33	4,21	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,7
15	0,48	9,8	0,49	6,55	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,6
16	0,16	10,5	0,17	2,3	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,9
17	0,32	11,0	0,33	4,8	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,9
18	0,32	11,7	0,33	5,12	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	2,0
19	0,32	12,4	0,33	5,41	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	2,1
20	0,32	13,1	0,33	5,67	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,3	2,2
21	0,32	13,8	0,33	5,91	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,5	2,3
22	0,32	14,5	0,33	6,12	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,4
23	0,32	15,2	0,34	6,31	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,5
24	0,32	15,9	0,34	6,47	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,6
25	0,32	16,7	0,34	6,61	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,1	2,6
26	0,32	17,4	0,34	6,72	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,7
27	0,32	18,1	0,34	6,81	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,7
28	0,32	18,8	0,34	6,86	0,4	0,21	0,0	17,5	0,0	6,4	2,7
29	0,32	19,5	0,34	6,89	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,4	2,8
30	0,32	20,3	0,34	6,9	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,4	2,8
31	0,32	21,0	0,35	6,87	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,4	2,8
32	0,32	21,7	0,35	6,82	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,3	2,8
33	0,32	22,5	0,35	6,73	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,8
34	0,32	23,2	0,35	6,62	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,1	2,7
35	0,32	23,9	0,35	6,48	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,7
36	0,32	24,7	0,36	6,31	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,8	2,6
37	0,32	25,4	0,36	6,11	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,6
38	0,32	26,2	0,36	5,87	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,4	2,5
39	0,32	27,0	0,36	5,61	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,2	2,4
40	0,32	27,7	0,37	5,31	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	4,9	2,3
41	0,32	28,5	0,37	4,97	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,6	2,2

42	0,32	29,3	0,37	4,61	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,3	2,0
43	0,32	30,1	0,37	4,21	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	3,9	1,9
44	0,32	30,9	0,38	3,77	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,7
45	0,32	31,7	0,38	3,3	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	1,5
46	0,32	32,5	0,38	2,79	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	1,3
47	0,32	33,3	0,39	2,24	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,1	1,0
48	0,32	34,1	0,39	1,65	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,8
49	0,32	34,9	0,39	1,02	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,5
50	0,32	35,8	0,4	0,35	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,2

xc = 29,50 yc = 88,80 Rc = 25,278 Fs=0,723

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,18	4,2	0,18	0,05	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,0	0,0
2	0,34	4,7	0,35	0,49	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,2
3	0,26	5,4	0,26	0,77	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,3
4	0,26	6,0	0,26	1,11	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,5
5	0,26	6,6	0,26	1,42	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,6
6	0,26	7,2	0,26	1,73	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,7
7	0,26	7,8	0,26	2,02	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,8
8	0,26	8,4	0,26	2,29	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	1,0
9	0,26	9,0	0,26	2,56	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,4	1,1
10	0,26	9,6	0,26	2,81	0,17	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	1,2
11	0,26	10,2	0,26	3,05	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	1,3
12	0,26	10,8	0,27	3,27	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	1,4
13	0,26	11,4	0,27	3,48	0,21	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,5
14	0,26	12,0	0,27	3,67	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,5
15	0,26	12,6	0,27	3,86	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,6	1,6
16	0,26	13,2	0,27	4,02	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,7
17	0,26	13,8	0,27	4,18	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	3,9	1,7
18	0,26	14,4	0,27	4,32	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,8
19	0,26	15,1	0,27	4,44	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,9
20	0,26	15,7	0,27	4,55	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,2	1,9
21	0,26	16,3	0,27	4,65	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,3	2,0
22	0,26	16,9	0,27	4,73	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	2,0
23	0,26	17,5	0,27	4,8	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	2,0
24	0,26	18,1	0,27	4,85	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,5	2,1
25	0,26	18,8	0,28	4,89	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,5	2,1
26	0,26	19,4	0,28	4,91	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,5	2,1
27	0,26	20,0	0,28	4,92	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,5	2,1
28	0,26	20,6	0,28	4,91	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,5	2,1
29	0,26	21,3	0,28	4,88	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,5	2,1
30	0,26	21,9	0,28	4,84	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,4	2,1
31	0,26	22,6	0,28	4,78	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	2,1
32	0,26	23,2	0,28	4,71	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,3	2,0
33	0,26	23,8	0,29	4,62	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,2	2,0
34	0,26	24,5	0,29	4,51	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,1	2,0
35	0,26	25,1	0,29	4,39	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,9
36	0,26	25,8	0,29	4,24	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	3,9	1,9
37	0,26	26,4	0,29	4,08	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,8
38	0,26	27,1	0,29	3,91	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,6	1,8
39	0,26	27,8	0,29	3,71	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,7
40	0,26	28,5	0,3	3,49	0,21	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,6

41	0,26	29,1	0,3	3,26	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,0	1,5
42	0,26	29,8	0,3	3,01	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	1,4
43	0,26	30,5	0,3	2,73	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	1,3
44	0,26	31,2	0,3	2,44	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	1,1
45	0,26	31,9	0,31	2,12	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	1,0
46	0,26	32,6	0,31	1,79	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,9
47	0,26	33,3	0,31	1,43	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,7
48	0,26	34,0	0,31	1,05	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,5
49	0,26	34,7	0,32	0,65	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,3
50	0,26	35,4	0,32	0,22	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 32,45 yc = 89,60 Rc = 26,344 Fs=1,023

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,41	-4,3	0,41	0,49	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,2
2	0,41	-3,4	0,41	1,44	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,5	0,5
3	0,35	-2,6	0,35	1,92	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,6
4	0,47	-1,7	0,47	3,85	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,2
5	0,41	-0,8	0,41	4,63	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,4
6	0,41	0,1	0,41	5,77	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,8	1,8
7	0,41	1,0	0,41	6,87	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	2,1
8	0,41	1,9	0,41	7,92	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,8	2,4
9	0,41	2,8	0,41	8,92	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,8	2,7
10	0,41	3,7	0,41	9,87	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,7	3,0
11	0,41	4,6	0,41	10,77	0,64	0,32	0,0	17,5	0,0	10,5	3,3
12	0,41	5,5	0,41	11,63	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	11,3	3,5
13	0,41	6,4	0,41	12,43	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	12,1	3,7
14	0,41	7,3	0,41	13,19	0,78	0,4	0,0	17,5	0,0	12,8	4,0
15	0,41	8,2	0,41	13,89	0,82	0,42	0,0	17,5	0,0	13,4	4,2
16	0,41	9,1	0,41	14,55	0,86	0,44	0,0	17,5	0,0	14,0	4,4
17	0,41	10,0	0,42	15,16	0,89	0,45	0,0	17,5	0,0	14,6	4,6
18	0,41	10,9	0,42	15,73	0,93	0,47	6,47	21,7	0,0	14,4	8,4
19	0,41	11,8	0,42	16,27	0,96	0,49	6,47	21,7	0,0	14,9	8,6
20	0,41	12,7	0,42	16,75	0,99	0,5	6,47	21,7	0,0	15,2	8,8
21	0,41	13,6	0,42	17,18	1,01	0,52	6,47	21,7	0,0	15,6	9,0
22	0,41	14,5	0,42	17,55	1,04	0,53	6,47	21,7	0,0	15,8	9,1
23	0,41	15,5	0,43	17,86	1,05	0,54	6,47	21,7	0,0	16,1	9,3
24	0,41	16,4	0,43	18,12	1,07	0,54	6,47	21,7	0,0	16,2	9,4
25	0,41	17,3	0,43	18,32	1,08	0,55	6,47	21,7	0,0	16,4	9,5
26	0,41	18,3	0,43	18,45	1,09	0,55	6,47	21,7	0,0	16,4	9,6
27	0,41	19,2	0,43	18,53	1,09	0,56	6,47	21,7	0,0	16,4	9,7
28	0,41	20,1	0,44	18,54	1,09	0,56	6,47	21,7	0,0	16,4	9,7
29	0,41	21,1	0,44	18,49	1,09	0,55	6,47	21,7	0,0	16,3	9,8
30	0,41	22,0	0,44	18,38	1,08	0,55	6,47	21,7	0,0	16,2	9,8
31	0,41	23,0	0,45	18,2	1,07	0,55	6,47	21,7	0,0	15,9	9,8
32	0,41	24,0	0,45	17,95	1,06	0,54	6,47	21,7	0,0	15,7	9,8
33	0,41	25,0	0,45	17,64	1,04	0,53	6,47	21,7	0,0	15,3	9,7
34	0,41	25,9	0,46	17,25	1,02	0,52	6,47	21,7	0,0	14,9	9,7
35	0,41	26,9	0,46	16,79	0,99	0,5	0,0	17,5	0,0	16,3	5,6
36	0,41	27,9	0,46	16,31	0,96	0,49	0,0	17,5	0,0	15,9	5,5
37	0,41	29,0	0,47	15,75	0,93	0,47	0,0	17,5	0,0	15,4	5,4
38	0,41	30,0	0,47	15,12	0,89	0,45	0,0	17,5	0,0	14,8	5,3
39	0,41	31,0	0,48	14,42	0,85	0,43	0,0	17,5	0,0	14,2	5,1

40	0,41	32,1	0,48	13,64	0,8	0,41	0,0	17,5	0,0	13,5	4,9
41	0,41	33,1	0,49	12,79	0,75	0,38	0,0	17,5	0,0	12,7	4,7
42	0,41	34,2	0,5	11,85	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	11,8	4,4
43	0,41	35,3	0,5	10,82	0,64	0,32	0,0	17,5	0,0	10,9	4,1
44	0,41	36,4	0,51	9,71	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,8	3,8
45	0,41	37,5	0,52	8,5	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,7	3,4
46	0,41	38,6	0,52	7,2	0,42	0,22	0,0	17,5	0,0	7,4	2,9
47	0,41	39,8	0,53	5,79	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	6,0	2,4
48	0,41	40,9	0,54	4,28	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,5	1,8
49	0,41	42,1	0,55	2,66	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,8	1,2
50	0,41	43,3	0,56	0,92	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,4

xc = 35,40 yc = 88,80 Rc = 25,508 Fs=1,143

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,47	-8,6	0,47	0,98	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
2	0,47	-7,5	0,47	3,0	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	0,9
3	0,47	-6,4	0,47	4,95	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	5,1	1,4
4	0,47	-5,4	0,47	6,82	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	7,0	1,9
5	0,47	-4,3	0,47	8,62	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,8	2,4
6	0,47	-3,3	0,47	10,34	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	10,5	2,9
7	0,47	-2,3	0,47	11,99	0,71	0,36	0,0	17,5	0,0	12,1	3,3
8	0,47	-1,2	0,47	13,56	0,8	0,41	0,0	17,5	0,0	13,6	3,8
9	0,47	-0,2	0,47	15,07	0,89	0,45	0,0	17,5	0,0	15,1	4,2
10	0,47	0,9	0,47	16,5	0,97	0,49	0,0	17,5	0,0	16,4	4,5
11	0,47	1,9	0,47	17,89	1,06	0,54	6,47	21,7	0,0	17,6	8,8
12	0,47	3,0	0,47	19,27	1,14	0,58	6,47	21,7	0,0	18,8	9,2
13	0,47	4,0	0,47	20,57	1,21	0,62	6,47	21,7	0,0	19,9	9,6
14	0,47	5,1	0,47	21,79	1,29	0,65	6,47	21,7	0,0	21,0	10,0
15	0,47	6,1	0,47	22,93	1,35	0,69	6,47	21,7	0,0	22,0	10,4
16	0,47	7,2	0,47	23,99	1,42	0,72	6,47	21,7	0,0	22,8	10,7
17	0,47	8,2	0,47	24,97	1,47	0,75	6,47	21,7	0,0	23,7	11,0
18	0,47	9,3	0,47	25,87	1,53	0,78	6,47	21,7	0,0	24,4	11,3
19	0,47	10,3	0,47	26,68	1,57	0,8	6,47	21,7	0,0	25,0	11,6
20	0,47	11,4	0,47	27,42	1,62	0,82	6,47	21,7	0,0	25,6	11,8
21	0,47	12,5	0,48	28,07	1,66	0,84	6,47	21,7	0,0	26,1	12,1
22	0,47	13,6	0,48	28,63	1,69	0,86	6,47	21,7	0,0	26,6	12,3
23	0,47	14,6	0,48	29,11	1,72	0,87	6,47	21,7	0,0	26,9	12,5
24	0,47	15,7	0,48	29,5	1,74	0,88	6,47	21,7	0,0	27,2	12,7
25	0,47	16,8	0,49	29,8	1,76	0,89	6,47	21,7	0,0	27,4	12,8
26	0,47	17,9	0,49	30,01	1,77	0,9	6,47	21,7	0,0	27,5	13,0
27	0,47	19,0	0,49	30,13	1,78	0,9	6,47	21,7	0,0	27,6	13,1
28	0,47	20,1	0,5	30,15	1,78	0,9	6,47	21,7	0,0	27,6	13,2
29	0,47	21,2	0,5	30,07	1,77	0,9	6,47	21,7	0,0	27,4	13,3
30	0,47	22,4	0,5	29,89	1,76	0,9	6,47	21,7	0,0	27,2	13,3
31	0,47	23,5	0,51	29,61	1,75	0,89	6,47	21,7	0,0	27,0	13,4
32	0,47	24,6	0,51	29,23	1,72	0,88	6,47	21,7	0,0	26,6	13,4
33	0,47	25,8	0,52	28,75	1,7	0,86	6,47	21,7	0,0	26,1	13,3
34	0,47	27,0	0,52	28,15	1,66	0,84	6,47	21,7	0,0	25,6	13,3
35	0,47	28,1	0,53	27,45	1,62	0,82	6,47	21,7	0,0	24,9	13,2
36	0,47	29,3	0,53	26,63	1,57	0,8	6,47	21,7	0,0	24,1	13,1
37	0,47	30,5	0,54	25,69	1,52	0,77	6,47	21,7	0,0	23,2	12,9
38	0,47	31,8	0,55	24,63	1,45	0,74	6,47	21,7	0,0	22,3	12,8

39	0,47	33,0	0,55	23,44	1,38	0,7	6,47	21,7	0,0	21,1	12,5
40	0,47	34,2	0,56	22,11	1,3	0,66	6,47	21,7	0,0	19,9	12,2
41	0,47	35,5	0,57	20,75	1,22	0,62	0,0	17,5	0,0	21,3	7,2
42	0,47	36,8	0,58	19,28	1,14	0,58	0,0	17,5	0,0	20,0	6,9
43	0,47	38,1	0,59	17,66	1,04	0,53	0,0	17,5	0,0	18,5	6,5
44	0,47	39,5	0,6	15,89	0,94	0,48	0,0	17,5	0,0	16,8	6,0
45	0,47	40,8	0,62	13,96	0,82	0,42	0,0	17,5	0,0	14,9	5,4
46	0,47	42,2	0,63	11,87	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	12,8	4,8
47	0,47	43,7	0,64	9,59	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	10,5	4,0
48	0,47	45,1	0,66	7,12	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,9	3,1
49	0,47	46,6	0,68	4,45	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	5,0	2,0
50	0,47	48,2	0,7	1,54	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,7

xc = 17,70 yc = 90,40 Rc = 29,985 Fs=1,079

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,29	-1,8	0,29	0,14	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0
2	0,29	-1,2	0,29	0,4	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
3	0,29	-0,7	0,29	0,65	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
4	0,29	-0,1	0,29	0,89	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,3
5	0,29	0,4	0,29	1,11	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,3
6	0,29	1,0	0,29	1,31	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,4
7	0,29	1,5	0,29	1,5	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,4
8	0,29	2,1	0,29	1,68	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,5
9	0,29	2,6	0,29	1,84	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,8	0,5
10	0,29	3,2	0,29	1,99	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,6
11	0,29	3,7	0,29	2,12	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,6
12	0,28	4,2	0,28	2,15	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,6
13	0,3	4,8	0,3	2,51	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	0,7
14	0,29	5,4	0,29	2,64	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,8
15	0,29	5,9	0,29	2,85	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	0,8
16	0,29	6,5	0,29	3,05	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,9
17	0,29	7,0	0,29	3,23	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	0,9
18	0,29	7,6	0,29	3,39	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,0
19	0,29	8,1	0,29	3,54	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,0
20	0,29	8,7	0,29	3,68	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,1
21	0,29	9,2	0,29	3,8	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
22	0,29	9,8	0,29	3,9	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,1
23	0,29	10,4	0,29	3,99	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,1
24	0,29	10,9	0,29	4,07	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,2
25	0,29	11,5	0,29	4,13	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
26	0,29	12,0	0,29	4,17	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
27	0,29	12,6	0,29	4,2	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
28	0,29	13,2	0,3	4,21	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
29	0,29	13,7	0,3	4,21	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
30	0,29	14,3	0,3	4,19	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
31	0,29	14,9	0,3	4,15	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
32	0,29	15,4	0,3	4,1	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,2
33	0,29	16,0	0,3	4,03	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,2
34	0,29	16,6	0,3	3,94	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,2
35	0,29	17,1	0,3	3,84	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
36	0,29	17,7	0,3	3,72	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,1
37	0,29	18,3	0,3	3,59	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,1

38	0,29	18,9	0,3	3,44	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,0
39	0,29	19,5	0,3	3,27	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	1,0
40	0,29	20,0	0,31	3,08	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,9
41	0,29	20,6	0,31	2,87	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	0,9
42	0,29	21,2	0,31	2,65	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,8
43	0,29	21,8	0,31	2,41	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,7
44	0,29	22,4	0,31	2,15	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,7
45	0,29	23,0	0,31	1,87	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,8	0,6
46	0,29	23,6	0,31	1,57	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,5
47	0,29	24,2	0,32	1,26	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,4
48	0,29	24,8	0,32	0,92	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,3
49	0,29	25,4	0,32	0,57	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
50	0,29	26,0	0,32	0,19	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 20,65 yc = 91,20 Rc = 30,293 Fs=0,949

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,15	-1,3	0,15	0,03	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,0	0,0
2	0,53	-0,6	0,53	0,89	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,3
3	0,34	0,2	0,34	1,22	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,4
4	0,34	0,8	0,34	1,7	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,6
5	0,34	1,5	0,34	2,16	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,7
6	0,34	2,1	0,34	2,59	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,9
7	0,34	2,8	0,34	3,0	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,0
8	0,34	3,4	0,34	3,39	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,1
9	0,34	4,0	0,34	3,75	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,2
10	0,34	4,7	0,34	4,09	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,3
11	0,34	5,3	0,34	4,41	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,4
12	0,34	6,0	0,34	4,7	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,5
13	0,34	6,6	0,34	4,96	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	1,6
14	0,34	7,3	0,34	5,21	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	1,7
15	0,34	7,9	0,34	5,43	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,8
16	0,34	8,5	0,34	5,62	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	1,8
17	0,34	9,2	0,34	5,79	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,9
18	0,34	9,8	0,34	5,94	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	1,9
19	0,34	10,5	0,34	6,06	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	2,0
20	0,34	11,1	0,34	6,15	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	2,0
21	0,34	11,8	0,35	6,22	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,0
22	0,34	12,5	0,35	6,27	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,0
23	0,34	13,1	0,35	6,29	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,0
24	0,34	13,8	0,35	6,28	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,0
25	0,34	14,4	0,35	6,25	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,0
26	0,34	15,1	0,35	6,2	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,0
27	0,34	15,7	0,35	6,11	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	2,0
28	0,34	16,4	0,35	6,0	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,0
29	0,34	17,1	0,35	5,87	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	1,9
30	0,34	17,8	0,36	5,7	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	1,9
31	0,34	18,4	0,36	5,51	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,2	1,8
32	0,34	19,1	0,36	5,29	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	1,8
33	0,34	19,8	0,36	5,05	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	1,7
34	0,35	20,5	0,37	4,93	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	1,7
35	0,33	21,2	0,35	4,43	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,5
36	0,34	21,8	0,36	4,53	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,3	1,5

37	0,34	22,5	0,37	4,43	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,5
38	0,34	23,2	0,37	4,31	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	1,5
39	0,34	23,9	0,37	4,15	0,25	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,4
40	0,34	24,6	0,37	3,97	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,4
41	0,34	25,3	0,37	3,75	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,3
42	0,34	26,0	0,38	3,5	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,2
43	0,34	26,7	0,38	3,22	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	1,1
44	0,34	27,5	0,38	2,9	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	1,0
45	0,34	28,2	0,38	2,56	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	0,9
46	0,34	28,9	0,39	2,17	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,1	0,8
47	0,34	29,7	0,39	1,75	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,6
48	0,34	30,4	0,39	1,3	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,5
49	0,34	31,1	0,4	0,81	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,3
50	0,34	31,9	0,4	0,28	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1

xc = 23,60 yc = 90,40 Rc = 29,046 Fs=0,855

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,38	-2,8	0,38	0,38	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,38	-2,0	0,38	1,12	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,4
3	0,38	-1,3	0,38	1,82	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,7
4	0,38	-0,5	0,38	2,48	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	0,9
5	0,38	0,2	0,38	3,12	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	1,1
6	0,38	0,9	0,38	3,71	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,4
7	0,38	1,7	0,38	4,28	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,6
8	0,38	2,4	0,38	4,81	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,7
9	0,38	3,2	0,38	5,3	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,9
10	0,38	3,9	0,38	5,76	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	2,1
11	0,38	4,7	0,38	6,18	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,2
12	0,38	5,4	0,38	6,58	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	2,4
13	0,38	6,2	0,38	6,93	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	2,5
14	0,38	6,9	0,38	7,25	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	2,6
15	0,38	7,7	0,38	7,54	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	2,7
16	0,38	8,4	0,38	7,79	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,5	2,8
17	0,38	9,2	0,38	8,0	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	2,9
18	0,38	9,9	0,38	8,18	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,8	2,9
19	0,38	10,7	0,38	8,33	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	3,0
20	0,38	11,5	0,39	8,43	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	3,0
21	0,38	12,2	0,39	8,5	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	3,0
22	0,38	13,0	0,39	8,54	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	3,1
23	0,38	13,8	0,39	8,53	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	3,1
24	0,38	14,5	0,39	8,49	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,0	3,0
25	0,35	15,3	0,36	7,8	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,4	2,8
26	0,41	16,0	0,42	9,1	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	8,6	3,3
27	0,38	16,8	0,39	8,67	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	3,1
28	0,38	17,6	0,4	8,81	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,3	3,2
29	0,38	18,4	0,4	8,91	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,4	3,2
30	0,38	19,2	0,4	8,97	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,4	3,3
31	0,38	20,0	0,4	8,99	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,4	3,3
32	0,38	20,8	0,4	8,97	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,4	3,3
33	0,38	21,6	0,41	8,9	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,4	3,3
34	0,38	22,4	0,41	8,79	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,3	3,3
35	0,38	23,2	0,41	8,64	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	3,3

36	0,38	24,0	0,41	8,45	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	3,2
37	0,38	24,8	0,42	8,21	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,7	3,1
38	0,38	25,6	0,42	7,92	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	3,1
39	0,38	26,5	0,42	7,59	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	2,9
40	0,38	27,3	0,43	7,21	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,8	2,8
41	0,38	28,2	0,43	6,78	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	2,7
42	0,38	29,0	0,43	6,3	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,5
43	0,38	29,9	0,44	5,77	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	2,3
44	0,38	30,7	0,44	5,19	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	4,9	2,1
45	0,38	31,6	0,44	4,55	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	1,9
46	0,38	32,5	0,45	3,85	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,6
47	0,38	33,4	0,45	3,1	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,3
48	0,38	34,3	0,46	2,29	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	1,0
49	0,38	35,2	0,46	1,42	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,6
50	0,38	36,1	0,47	0,49	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,2

xc = 26,55 yc = 91,20 Rc = 28,586 Fs=0,756

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,32	1,6	0,32	0,2	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
2	0,32	2,2	0,32	0,57	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
3	0,32	2,8	0,32	0,93	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,4
4	0,32	3,5	0,32	1,27	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,5
5	0,32	4,1	0,32	1,58	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,6
6	0,32	4,8	0,32	1,88	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,8	0,8
7	0,32	5,4	0,32	2,15	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,9
8	0,32	6,0	0,32	2,4	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	1,0
9	0,32	6,7	0,32	2,64	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	1,1
10	0,32	7,3	0,32	2,85	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,7	1,1
11	0,32	8,0	0,32	3,04	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	1,2
12	0,32	8,6	0,32	3,21	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	1,3
13	0,44	9,4	0,45	4,71	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,9
14	0,19	10,0	0,2	2,17	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,1	0,9
15	0,32	10,5	0,32	3,85	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,6	1,5
16	0,32	11,2	0,32	4,16	0,25	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,7
17	0,32	11,8	0,32	4,46	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,8
18	0,32	12,5	0,32	4,74	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	1,9
19	0,32	13,1	0,33	4,99	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	2,0
20	0,32	13,8	0,33	5,22	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	4,9	2,1
21	0,32	14,4	0,33	5,43	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	2,2
22	0,32	15,1	0,33	5,61	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,2	2,3
23	0,32	15,7	0,33	5,77	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	2,3
24	0,32	16,4	0,33	5,91	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,5	2,4
25	0,32	17,1	0,33	6,03	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	2,4
26	0,32	17,7	0,33	6,12	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,5
27	0,32	18,4	0,33	6,19	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,7	2,5
28	0,32	19,1	0,34	6,23	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,8	2,5
29	0,32	19,7	0,34	6,25	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,8	2,6
30	0,32	20,4	0,34	6,25	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,8	2,6
31	0,32	21,1	0,34	6,22	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,7	2,6
32	0,32	21,8	0,34	6,16	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,6
33	0,32	22,5	0,34	6,08	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,6	2,5
34	0,32	23,2	0,34	5,98	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,5	2,5

35	0,32	23,8	0,35	5,84	0,34	0,18	0,0	17,5	0,0	5,4	2,5
36	0,32	24,5	0,35	5,68	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,2	2,4
37	0,32	25,2	0,35	5,49	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	2,3
38	0,32	25,9	0,35	5,28	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	4,9	2,3
39	0,32	26,7	0,35	5,04	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,7	2,2
40	0,32	27,4	0,36	4,76	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	2,1
41	0,32	28,1	0,36	4,46	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	2,0
42	0,32	28,8	0,36	4,13	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,8
43	0,32	29,5	0,36	3,77	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,7
44	0,32	30,3	0,37	3,37	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	1,5
45	0,32	31,0	0,37	2,95	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	1,3
46	0,32	31,8	0,37	2,49	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	1,1
47	0,32	32,5	0,38	2,0	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,9
48	0,32	33,3	0,38	1,47	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,7
49	0,32	34,0	0,38	0,91	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,4
50	0,32	34,8	0,39	0,31	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1

xc = 29,50 yc = 90,40 Rc = 27,585 Fs=0,746

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,39	-2,4	0,39	0,39	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2
2	0,39	-1,6	0,39	1,14	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,2	0,5
3	0,39	-0,8	0,39	1,85	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,8
4	0,39	0,0	0,39	2,52	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	1,1
5	0,39	0,8	0,39	3,15	0,19	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	1,3
6	0,39	1,6	0,39	3,74	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,6
7	0,39	2,4	0,39	4,3	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,8
8	0,39	3,2	0,39	4,82	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	2,0
9	0,19	3,8	0,19	2,61	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	1,1
10	0,58	4,6	0,58	8,81	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,5	3,6
11	0,39	5,6	0,39	6,83	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,6	2,8
12	0,39	6,4	0,39	7,54	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	3,1
13	0,39	7,2	0,39	8,21	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,9	3,3
14	0,39	8,0	0,39	8,84	0,52	0,27	0,0	17,5	0,0	8,4	3,6
15	0,39	8,8	0,39	9,44	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	9,0	3,8
16	0,39	9,6	0,39	9,99	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,5	4,1
17	0,39	10,5	0,39	10,5	0,62	0,31	0,0	17,5	0,0	9,9	4,3
18	0,39	11,3	0,39	10,97	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,3	4,4
19	0,39	12,1	0,39	11,4	0,67	0,34	0,0	17,5	0,0	10,7	4,6
20	0,39	12,9	0,4	11,79	0,7	0,35	0,0	17,5	0,0	11,0	4,8
21	0,39	13,7	0,4	12,14	0,72	0,36	0,0	17,5	0,0	11,3	4,9
22	0,39	14,6	0,4	12,44	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	11,6	5,1
23	0,39	15,4	0,4	12,71	0,75	0,38	0,0	17,5	0,0	11,8	5,2
24	0,39	16,2	0,4	12,93	0,76	0,39	0,0	17,5	0,0	12,0	5,3
25	0,39	17,1	0,4	13,1	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	12,1	5,4
26	0,39	17,9	0,41	13,24	0,78	0,4	0,0	17,5	0,0	12,2	5,4
27	0,39	18,7	0,41	13,32	0,79	0,4	0,0	17,5	0,0	12,3	5,5
28	0,39	19,6	0,41	13,37	0,79	0,4	0,0	17,5	0,0	12,3	5,5
29	0,39	20,4	0,41	13,36	0,79	0,4	0,0	17,5	0,0	12,3	5,6
30	0,39	21,3	0,41	13,31	0,79	0,4	0,0	17,5	0,0	12,3	5,6
31	0,39	22,2	0,42	13,22	0,78	0,4	0,0	17,5	0,0	12,2	5,6
32	0,39	23,0	0,42	13,07	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	12,0	5,5
33	0,39	23,9	0,42	12,87	0,76	0,39	0,0	17,5	0,0	11,9	5,5

34	0,39	24,8	0,42	12,63	0,75	0,38	0,0	17,5	0,0	11,6	5,4
35	0,39	25,7	0,43	12,33	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	11,4	5,3
36	0,39	26,6	0,43	11,98	0,71	0,36	0,0	17,5	0,0	11,1	5,2
37	0,39	27,5	0,43	11,58	0,68	0,35	0,0	17,5	0,0	10,7	5,1
38	0,39	28,4	0,44	11,12	0,66	0,33	0,0	17,5	0,0	10,3	4,9
39	0,39	29,3	0,44	10,6	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	9,8	4,8
40	0,39	30,2	0,45	10,03	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,3	4,6
41	0,39	31,1	0,45	9,39	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	8,7	4,3
42	0,39	32,1	0,46	8,7	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,1	4,0
43	0,39	33,0	0,46	7,94	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,4	3,7
44	0,39	34,0	0,47	7,12	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	3,4
45	0,39	35,0	0,47	6,23	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	3,0
46	0,39	35,9	0,48	5,27	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	2,6
47	0,39	36,9	0,48	4,23	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	2,1
48	0,39	38,0	0,49	3,12	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	1,6
49	0,39	39,0	0,5	1,94	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	1,0
50	0,39	40,0	0,5	0,67	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,4

xc = 32,45 yc = 91,20 Rc = 27,642 Fs=0,893

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,17	-2,3	0,17	0,07	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0
2	0,62	-1,5	0,62	1,96	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,7
3	0,4	-0,4	0,4	2,66	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,9
4	0,4	0,4	0,4	3,71	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,3
5	0,4	1,2	0,4	4,73	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,7
6	0,4	2,0	0,4	5,7	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	2,0
7	0,4	2,9	0,4	6,63	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	2,3
8	0,4	3,7	0,4	7,51	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,4	2,6
9	0,4	4,5	0,4	8,36	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,2	2,9
10	0,4	5,3	0,4	9,16	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	8,9	3,2
11	0,4	6,1	0,4	9,92	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,6	3,4
12	0,4	7,0	0,4	10,64	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,3	3,7
13	0,4	7,8	0,4	11,32	0,67	0,34	0,0	17,5	0,0	10,9	3,9
14	0,4	8,6	0,4	11,96	0,71	0,36	0,0	17,5	0,0	11,5	4,1
15	0,4	9,5	0,4	12,55	0,74	0,38	0,0	17,5	0,0	12,0	4,3
16	0,4	10,3	0,4	13,09	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	12,5	4,5
17	0,4	11,1	0,4	13,6	0,8	0,41	0,0	17,5	0,0	13,0	4,7
18	0,4	12,0	0,4	14,06	0,83	0,42	0,0	17,5	0,0	13,4	4,8
19	0,4	12,8	0,41	14,48	0,85	0,43	0,0	17,5	0,0	13,7	5,0
20	0,4	13,6	0,41	14,85	0,88	0,45	0,0	17,5	0,0	14,1	5,1
21	0,4	14,5	0,41	15,17	0,9	0,46	0,0	17,5	0,0	14,4	5,2
22	0,4	15,3	0,41	15,46	0,91	0,46	6,47	21,7	0,0	13,6	9,4
23	0,4	16,2	0,41	15,7	0,93	0,47	6,47	21,7	0,0	13,7	9,5
24	0,4	17,1	0,41	15,9	0,94	0,48	6,47	21,7	0,0	13,8	9,6
25	0,4	17,9	0,42	16,05	0,95	0,48	6,47	21,7	0,0	13,9	9,7
26	0,4	18,8	0,42	16,14	0,95	0,48	6,47	21,7	0,0	13,9	9,7
27	0,4	19,6	0,42	16,18	0,95	0,49	6,47	21,7	0,0	13,9	9,8
28	0,4	20,5	0,42	16,17	0,95	0,49	6,47	21,7	0,0	13,8	9,8
29	0,4	21,4	0,43	16,1	0,95	0,48	6,47	21,7	0,0	13,7	9,9
30	0,4	22,3	0,43	15,98	0,94	0,48	6,47	21,7	0,0	13,5	9,9
31	0,4	23,2	0,43	15,81	0,93	0,47	0,0	17,5	0,0	14,9	5,7
32	0,4	24,1	0,43	15,6	0,92	0,47	0,0	17,5	0,0	14,8	5,7

33	0,4	25,0	0,44	15,33	0,9	0,46	0,0	17,5	0,0	14,5	5,7
34	0,4	25,9	0,44	15,0	0,89	0,45	0,0	17,5	0,0	14,2	5,6
35	0,4	26,8	0,44	14,62	0,86	0,44	0,0	17,5	0,0	13,9	5,5
36	0,4	27,7	0,45	14,18	0,84	0,43	0,0	17,5	0,0	13,5	5,4
37	0,4	28,7	0,45	13,68	0,81	0,41	0,0	17,5	0,0	13,1	5,3
38	0,4	29,6	0,46	13,11	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	12,6	5,1
39	0,4	30,5	0,46	12,49	0,74	0,37	0,0	17,5	0,0	12,0	4,9
40	0,4	31,5	0,46	11,8	0,7	0,35	0,0	17,5	0,0	11,4	4,7
41	0,4	32,5	0,47	11,04	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,7	4,5
42	0,4	33,4	0,47	10,21	0,6	0,31	0,0	17,5	0,0	9,9	4,2
43	0,4	34,4	0,48	9,31	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,1	3,9
44	0,4	35,4	0,49	8,34	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,2	3,5
45	0,4	36,4	0,49	7,29	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	3,2
46	0,4	37,5	0,5	6,16	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,1	2,7
47	0,4	38,5	0,51	4,95	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	2,2
48	0,4	39,6	0,51	3,65	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,7
49	0,4	40,6	0,52	2,26	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	1,1
50	0,4	41,7	0,53	0,78	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,4

xc = 35,40 yc = 90,40 Rc = 27,264 Fs=1,138

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,5	-8,9	0,5	0,91	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,3
2	0,51	-7,9	0,51	3,03	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,2	0,9
3	0,5	-6,8	0,51	5,3	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,5	1,5
4	0,5	-5,7	0,5	7,5	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,8	2,2
5	0,5	-4,7	0,5	9,62	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,9	2,7
6	0,5	-3,6	0,5	11,65	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	11,9	3,3
7	0,5	-2,6	0,5	13,59	0,8	0,41	0,0	17,5	0,0	13,8	3,8
8	0,5	-1,5	0,5	15,44	0,91	0,46	0,0	17,5	0,0	15,6	4,3
9	0,5	-0,4	0,5	17,21	1,02	0,52	0,0	17,5	0,0	17,2	4,8
10	0,5	0,6	0,5	18,91	1,12	0,57	6,47	21,7	0,0	18,8	9,4
11	0,5	1,7	0,5	20,63	1,22	0,62	6,47	21,7	0,0	20,4	10,0
12	0,5	2,7	0,5	22,26	1,31	0,67	6,47	21,7	0,0	21,8	10,5
13	0,5	3,8	0,5	23,79	1,4	0,71	6,47	21,7	0,0	23,1	11,0
14	0,5	4,8	0,5	25,23	1,49	0,76	6,47	21,7	0,0	24,4	11,4
15	0,5	5,9	0,5	26,58	1,57	0,8	6,47	21,7	0,0	25,5	11,8
16	0,5	7,0	0,51	27,83	1,64	0,83	6,47	21,7	0,0	26,6	12,2
17	0,5	8,0	0,51	28,99	1,71	0,87	6,47	21,7	0,0	27,5	12,6
18	0,5	9,1	0,51	30,05	1,77	0,9	6,47	21,7	0,0	28,4	13,0
19	0,5	10,2	0,51	31,02	1,83	0,93	6,47	21,7	0,0	29,2	13,3
20	0,5	11,2	0,51	31,89	1,88	0,96	6,47	21,7	0,0	29,9	13,6
21	0,5	12,3	0,51	32,66	1,93	0,98	6,47	21,7	0,0	30,5	13,9
22	0,5	13,4	0,52	33,33	1,97	1,0	6,47	21,7	0,0	31,0	14,1
23	0,5	14,5	0,52	33,9	2,0	1,02	6,47	21,7	0,0	31,4	14,4
24	0,5	15,6	0,52	34,37	2,03	1,03	6,47	21,7	0,0	31,8	14,6
25	0,5	16,7	0,52	34,74	2,05	1,04	6,47	21,7	0,0	32,0	14,8
26	0,5	17,8	0,53	34,99	2,06	1,05	6,47	21,7	0,0	32,2	15,0
27	0,5	18,9	0,53	35,13	2,07	1,05	6,47	21,7	0,0	32,2	15,1
28	0,5	20,0	0,53	35,16	2,07	1,05	6,47	21,7	0,0	32,2	15,2
29	0,5	21,1	0,54	35,08	2,07	1,05	6,47	21,7	0,0	32,1	15,3
30	0,5	22,3	0,54	34,89	2,06	1,05	6,47	21,7	0,0	31,9	15,4
31	0,5	23,4	0,55	34,57	2,04	1,04	6,47	21,7	0,0	31,6	15,4

32	0,5	24,5	0,55	34,14	2,01	1,02	6,47	21,7	0,0	31,1	15,4
33	0,5	25,7	0,56	33,59	1,98	1,01	6,47	21,7	0,0	30,6	15,4
34	0,5	26,9	0,56	32,91	1,94	0,99	6,47	21,7	0,0	30,0	15,3
35	0,5	28,1	0,57	32,09	1,89	0,96	6,47	21,7	0,0	29,2	15,2
36	0,5	29,3	0,58	31,15	1,84	0,93	6,47	21,7	0,0	28,3	15,1
37	0,5	30,5	0,58	30,06	1,77	0,9	6,47	21,7	0,0	27,3	14,9
38	0,5	31,7	0,59	28,83	1,7	0,86	6,47	21,7	0,0	26,2	14,7
39	0,5	33,0	0,6	27,45	1,62	0,82	6,47	21,7	0,0	24,9	14,4
40	0,5	34,2	0,61	25,91	1,53	0,78	6,47	21,7	0,0	23,4	14,1
41	0,5	35,5	0,62	24,21	1,43	0,73	0,0	17,5	0,0	24,8	8,5
42	0,5	36,8	0,63	22,5	1,33	0,67	0,0	17,5	0,0	23,3	8,1
43	0,5	38,2	0,64	20,62	1,22	0,62	0,0	17,5	0,0	21,5	7,6
44	0,5	39,5	0,65	18,56	1,09	0,56	0,0	17,5	0,0	19,6	7,0
45	0,5	40,9	0,66	16,31	0,96	0,49	0,0	17,5	0,0	17,4	6,4
46	0,5	42,3	0,68	13,87	0,82	0,42	0,0	17,5	0,0	15,0	5,6
47	0,5	43,8	0,69	11,21	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	12,3	4,7
48	0,5	45,2	0,71	8,33	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	9,2	3,6
49	0,5	46,7	0,73	5,2	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,9	2,4
50	0,5	48,3	0,75	1,81	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	2,1	0,9

xc = 17,70 yc = 92,00 Rc = 31,527 Fs=1,069

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,29	-1,1	0,29	0,13	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0
2	0,29	-0,6	0,29	0,38	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
3	0,29	-0,1	0,29	0,62	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,2
4	0,29	0,5	0,29	0,85	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
5	0,29	1,0	0,29	1,06	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,3
6	0,29	1,5	0,29	1,25	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,4
7	0,29	2,1	0,29	1,43	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,4
8	0,29	2,6	0,29	1,6	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,5
9	0,29	3,1	0,29	1,75	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,5
10	0,29	3,7	0,29	1,89	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,5
11	0,21	4,1	0,21	1,41	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,4
12	0,38	4,6	0,38	2,83	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	0,8
13	0,29	5,2	0,29	2,46	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,7
14	0,29	5,8	0,29	2,68	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,8
15	0,29	6,3	0,29	2,88	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	0,8
16	0,29	6,8	0,29	3,07	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,9
17	0,29	7,4	0,29	3,25	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	0,9
18	0,29	7,9	0,29	3,41	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,0
19	0,29	8,4	0,29	3,56	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,0
20	0,29	9,0	0,29	3,69	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,1
21	0,29	9,5	0,3	3,8	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	1,1
22	0,29	10,0	0,3	3,9	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,1
23	0,29	10,6	0,3	3,99	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,2
24	0,29	11,1	0,3	4,06	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,2
25	0,29	11,7	0,3	4,11	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
26	0,29	12,2	0,3	4,15	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
27	0,29	12,7	0,3	4,17	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
28	0,29	13,3	0,3	4,18	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
29	0,29	13,8	0,3	4,18	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2
30	0,29	14,4	0,3	4,15	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	1,2

31	0,29	14,9	0,3	4,11	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,2
32	0,29	15,5	0,3	4,06	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	1,2
33	0,29	16,0	0,3	3,99	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,2
34	0,29	16,6	0,3	3,9	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,7	1,2
35	0,29	17,1	0,3	3,79	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	1,1
36	0,29	17,7	0,31	3,67	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,1
37	0,29	18,2	0,31	3,54	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,1
38	0,29	18,8	0,31	3,38	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	1,0
39	0,29	19,4	0,31	3,21	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	1,0
40	0,29	19,9	0,31	3,02	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	0,9
41	0,29	20,5	0,31	2,82	0,17	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,9
42	0,29	21,0	0,31	2,59	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	0,8
43	0,29	21,6	0,31	2,35	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,7
44	0,29	22,2	0,31	2,09	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,6
45	0,29	22,8	0,32	1,81	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,6
46	0,29	23,3	0,32	1,52	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,5
47	0,29	23,9	0,32	1,2	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,4
48	0,29	24,5	0,32	0,87	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,8	0,3
49	0,29	25,1	0,32	0,52	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,5	0,2
50	0,29	25,7	0,32	0,14	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0

xc = 23,60 yc = 92,00 Rc = 30,468 Fs=0,839

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,37	-1,5	0,37	0,34	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
2	0,37	-0,8	0,37	1,0	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,4
3	0,37	-0,1	0,37	1,63	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,6
4	0,37	0,6	0,37	2,23	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,8
5	0,37	1,3	0,37	2,8	0,17	0,08	0,0	17,5	0,0	2,8	1,0
6	0,37	2,1	0,37	3,33	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	1,2
7	0,37	2,8	0,37	3,84	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	1,4
8	0,37	3,5	0,37	4,31	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,6
9	0,37	4,2	0,37	4,75	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,7
10	0,37	4,9	0,38	5,15	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	1,9
11	0,37	5,6	0,38	5,53	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	2,0
12	0,37	6,3	0,38	5,87	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,7	2,1
13	0,37	7,0	0,38	6,18	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	6,0	2,3
14	0,37	7,7	0,38	6,46	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,2	2,4
15	0,37	8,4	0,38	6,7	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,4	2,4
16	0,37	9,1	0,38	6,92	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,6	2,5
17	0,37	9,8	0,38	7,1	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	2,6
18	0,37	10,5	0,38	7,24	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,9	2,6
19	0,37	11,3	0,38	7,35	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	2,7
20	0,37	12,0	0,38	7,43	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	2,7
21	0,37	12,7	0,38	7,48	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	2,7
22	0,37	13,4	0,38	7,49	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	2,7
23	0,56	14,3	0,58	11,18	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	10,5	4,1
24	0,19	15,1	0,19	3,74	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,4
25	0,37	15,6	0,39	7,64	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	2,8
26	0,37	16,3	0,39	7,84	0,46	0,24	0,0	17,5	0,0	7,4	2,9
27	0,37	17,1	0,39	8,01	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	2,9
28	0,37	17,8	0,39	8,13	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	3,0
29	0,37	18,5	0,39	8,22	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,7	3,1

30	0,37	19,3	0,4	8,28	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,7	3,1
31	0,37	20,0	0,4	8,29	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,8	3,1
32	0,37	20,8	0,4	8,27	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,7	3,1
33	0,37	21,5	0,4	8,2	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	7,7	3,1
34	0,37	22,3	0,4	8,1	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,6	3,1
35	0,37	23,1	0,41	7,96	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,5	3,0
36	0,37	23,8	0,41	7,78	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,3	3,0
37	0,37	24,6	0,41	7,55	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,1	2,9
38	0,37	25,4	0,41	7,29	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	6,8	2,8
39	0,37	26,2	0,42	6,98	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,6	2,7
40	0,37	26,9	0,42	6,63	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,2	2,6
41	0,37	27,7	0,42	6,23	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,9	2,5
42	0,37	28,5	0,43	5,78	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	2,3
43	0,37	29,3	0,43	5,29	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,0	2,2
44	0,37	30,1	0,43	4,76	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	2,0
45	0,37	31,0	0,44	4,17	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,0	1,7
46	0,37	31,8	0,44	3,53	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,4	1,5
47	0,37	32,6	0,44	2,84	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,7	1,2
48	0,37	33,5	0,45	2,1	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,9
49	0,37	34,3	0,45	1,3	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,6
50	0,37	35,2	0,46	0,45	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,2

xc = 29,50 yc = 92,00 Rc = 28,946 Fs=0,737

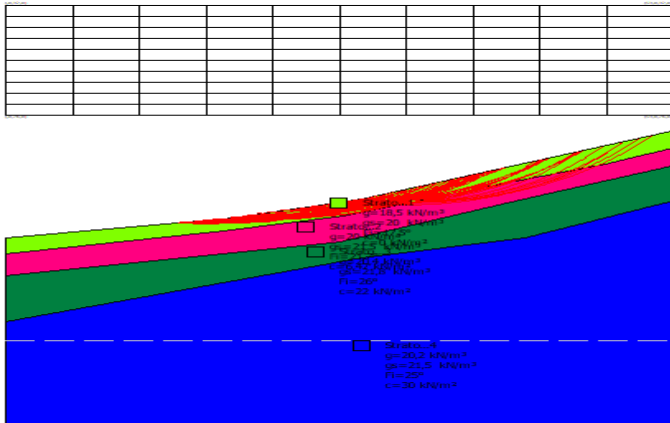
Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,38	-0,6	0,38	0,32	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
2	0,38	0,2	0,38	0,95	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,4
3	0,38	0,9	0,38	1,54	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,7
4	0,38	1,7	0,38	2,1	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,9
5	0,38	2,4	0,38	2,62	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	1,1
6	0,52	3,3	0,52	4,4	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,8
7	0,23	4,0	0,24	2,34	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	1,0
8	0,38	4,6	0,38	4,36	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	1,8
9	0,38	5,4	0,38	5,08	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	2,1
10	0,38	6,1	0,38	5,76	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	2,4
11	0,38	6,9	0,38	6,41	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,1	2,6
12	0,38	7,6	0,38	7,02	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	2,9
13	0,38	8,4	0,38	7,6	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,2	3,1
14	0,38	9,1	0,38	8,15	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	3,3
15	0,38	9,9	0,38	8,66	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,2	3,6
16	0,38	10,6	0,38	9,13	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	8,6	3,7
17	0,38	11,4	0,38	9,57	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	9,0	3,9
18	0,38	12,2	0,38	9,97	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,3	4,1
19	0,38	12,9	0,39	10,34	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	9,7	4,2
20	0,38	13,7	0,39	10,67	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	9,9	4,4
21	0,38	14,4	0,39	10,96	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,2	4,5
22	0,38	15,2	0,39	11,22	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	10,4	4,6
23	0,38	16,0	0,39	11,44	0,67	0,34	0,0	17,5	0,0	10,6	4,7
24	0,38	16,8	0,39	11,62	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	10,7	4,8
25	0,38	17,5	0,39	11,76	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	10,9	4,9
26	0,38	18,3	0,4	11,86	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	10,9	4,9
27	0,38	19,1	0,4	11,92	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	11,0	5,0
28	0,38	19,9	0,4	11,95	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	11,0	5,0

29	0,38	20,7	0,4	11,93	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	11,0	5,0
30	0,38	21,5	0,4	11,87	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	10,9	5,0
31	0,38	22,3	0,41	11,77	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	10,8	5,0
32	0,38	23,1	0,41	11,63	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	10,7	5,0
33	0,38	23,9	0,41	11,44	0,68	0,34	0,0	17,5	0,0	10,5	4,9
34	0,38	24,7	0,41	11,21	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	10,3	4,9
35	0,38	25,5	0,42	10,94	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,1	4,8
36	0,38	26,4	0,42	10,61	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	9,8	4,7
37	0,38	27,2	0,42	10,24	0,6	0,31	0,0	17,5	0,0	9,4	4,5
38	0,38	28,0	0,43	9,83	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,1	4,4
39	0,38	28,9	0,43	9,36	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	8,6	4,2
40	0,38	29,7	0,43	8,85	0,52	0,27	0,0	17,5	0,0	8,2	4,0
41	0,38	30,6	0,44	8,28	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	7,7	3,8
42	0,38	31,5	0,44	7,66	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,1	3,6
43	0,38	32,3	0,44	6,98	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,5	3,3
44	0,38	33,2	0,45	6,25	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	5,8	3,0
45	0,38	34,1	0,45	5,46	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	2,6
46	0,38	35,0	0,46	4,61	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,3	2,3
47	0,38	35,9	0,46	3,7	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	1,8
48	0,38	36,8	0,47	2,73	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	1,4
49	0,38	37,8	0,47	1,69	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,9
50	0,38	38,7	0,48	0,58	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,3

xc = 35,40 yc = 92,00 Rc = 28,932 Fs=1,14

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,72	-8,6	0,73	1,91	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,6
2	0,34	-7,6	0,34	2,28	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,7
3	0,53	-6,7	0,53	5,65	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,9	1,6
4	0,53	-5,6	0,53	8,11	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	8,4	2,3
5	0,53	-4,6	0,53	10,46	0,62	0,31	0,0	17,5	0,0	10,7	3,0
6	0,53	-3,5	0,53	12,72	0,75	0,38	0,0	17,5	0,0	13,0	3,6
7	0,53	-2,5	0,53	14,88	0,88	0,45	0,0	17,5	0,0	15,1	4,2
8	0,53	-1,4	0,53	16,94	1,0	0,51	0,0	17,5	0,0	17,1	4,7
9	0,53	-0,4	0,53	18,92	1,12	0,57	0,0	17,5	0,0	19,0	5,2
10	0,53	0,7	0,53	20,88	1,23	0,63	6,47	21,7	0,0	20,8	10,3
11	0,53	1,7	0,53	22,79	1,34	0,68	6,47	21,7	0,0	22,5	10,9
12	0,53	2,8	0,53	24,6	1,45	0,74	6,47	21,7	0,0	24,1	11,4
13	0,53	3,8	0,53	26,31	1,55	0,79	6,47	21,7	0,0	25,6	12,0
14	0,53	4,9	0,53	27,92	1,65	0,84	6,47	21,7	0,0	27,0	12,5
15	0,53	5,9	0,53	29,42	1,74	0,88	6,47	21,7	0,0	28,2	12,9
16	0,53	7,0	0,53	30,81	1,82	0,92	6,47	21,7	0,0	29,4	13,4
17	0,53	8,0	0,54	32,1	1,89	0,96	6,47	21,7	0,0	30,5	13,8
18	0,53	9,1	0,54	33,29	1,96	1,0	6,47	21,7	0,0	31,5	14,2
19	0,53	10,2	0,54	34,37	2,03	1,03	6,47	21,7	0,0	32,3	14,6
20	0,53	11,2	0,54	35,34	2,08	1,06	6,47	21,7	0,0	33,1	14,9
21	0,53	12,3	0,54	36,2	2,14	1,09	6,47	21,7	0,0	33,8	15,2
22	0,53	13,4	0,54	36,95	2,18	1,11	6,47	21,7	0,0	34,4	15,5
23	0,53	14,5	0,55	37,58	2,22	1,13	6,47	21,7	0,0	34,9	15,8
24	0,53	15,6	0,55	38,11	2,25	1,14	6,47	21,7	0,0	35,3	16,0
25	0,53	16,6	0,55	38,51	2,27	1,16	6,47	21,7	0,0	35,6	16,2
26	0,53	17,7	0,56	38,79	2,29	1,16	6,47	21,7	0,0	35,7	16,4
27	0,53	18,8	0,56	38,95	2,3	1,17	6,47	21,7	0,0	35,8	16,6

28	0,53	20,0	0,56	38,99	2,3	1,17	6,47	21,7	0,0	35,8	16,7
29	0,53	21,1	0,57	38,9	2,3	1,17	6,47	21,7	0,0	35,7	16,8
30	0,53	22,2	0,57	38,69	2,28	1,16	6,47	21,7	0,0	35,4	16,9
31	0,53	23,4	0,58	38,34	2,26	1,15	6,47	21,7	0,0	35,1	16,9
32	0,53	24,5	0,58	37,87	2,23	1,14	6,47	21,7	0,0	34,6	16,9
33	0,53	25,7	0,59	37,25	2,2	1,12	6,47	21,7	0,0	34,0	16,9
34	0,53	26,8	0,59	36,5	2,15	1,09	6,47	21,7	0,0	33,3	16,8
35	0,53	28,0	0,6	35,6	2,1	1,07	6,47	21,7	0,0	32,5	16,7
36	0,53	29,2	0,61	34,55	2,04	1,04	6,47	21,7	0,0	31,5	16,5
37	0,53	30,4	0,61	33,35	1,97	1,0	6,47	21,7	0,0	30,4	16,3
38	0,53	31,6	0,62	31,98	1,89	0,96	6,47	21,7	0,0	29,1	16,1
39	0,53	32,9	0,63	30,45	1,8	0,91	6,47	21,7	0,0	27,7	15,8
40	0,53	34,1	0,64	28,75	1,7	0,86	6,47	21,7	0,0	26,1	15,4
41	0,53	35,4	0,65	26,86	1,58	0,81	6,47	21,7	0,0	24,3	14,9
42	0,53	36,7	0,66	24,91	1,47	0,75	0,0	17,5	0,0	25,8	8,9
43	0,53	38,0	0,67	22,82	1,35	0,68	0,0	17,5	0,0	23,8	8,4
44	0,53	39,4	0,69	20,54	1,21	0,62	0,0	17,5	0,0	21,7	7,7
45	0,53	40,8	0,7	18,05	1,07	0,54	0,0	17,5	0,0	19,3	7,0
46	0,53	42,2	0,72	15,35	0,91	0,46	0,0	17,5	0,0	16,6	6,2
47	0,53	43,6	0,73	12,41	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	13,6	5,2
48	0,53	45,1	0,75	9,22	0,54	0,28	0,0	17,5	0,0	10,2	4,0
49	0,53	46,6	0,77	5,75	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	6,5	2,6
50	0,53	48,1	0,79	2,0	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,3	0,9



Superfici con Fattore di sicurezza $F_s < 1.0$

Da quanto emerso dalle analisi di stabilità allo stato attuale, le condizioni di equilibrio della parte alta del versante sopra l'edificato ATOP e della porzione destinata a parcheggi sono deficitarie. Si sono, pertanto, introdotte delle opere di consolidamento consistenti in una paratia di pali intrantata a monte dell'edificato (riferimento sezione A-A') e in n. 2 paratie di pali, una di monte a presidio, e quella di valle a sostegno della zona destinata a parcheggio (riferimento sezione B – B'), raggiungendo valori dei fattori di sicurezza elevati.

Relativamente alla sola zona destinata a parcheggio le opere di sostegno previste possono essere, in alternativa alle paratie di pali, costituite da muri fondati e/o ammortati ben all'interno del Livello B. La scelta della tipologia d'opera viene demandata al progettista delle opere strutturali di consolidamento.

POST OPERAM SEZIONE A-A'

Coefficienti parziali azioni

Sfavorevoli: Permanenti, variabili 1,0 0,0
Favorevoli: Permanenti, variabili 1,0 0,0

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo di resistenza al taglio 1,25
Coesione efficace 1,25
Coesione non drenata 1,4
Riduzione parametri geotecnici terreno No

Stratigrafia

Strato	Coesione (kN/m ²)	Coesione non drenata (kN/m ²)	Angolo resistenza al taglio (°)	Peso unità di volume (kN/m ³)	Peso saturo (kN/m ³)	Litologia	
1	0		17,5	18,5	20		
2	6,47		21,7	20	21,5		
3	22		26	20,4	21,8		
4	30		25	20,2	21,5		

Pali...

N°	x (m)	y (m)	Diametro (m)	Lunghezza (m)	Inclinazione (°)	Interasse (m)	Resistenza al taglio (kN/m ²)	Momento plasticizzazione (kN*m)	Metodo stabilizzazione
1	36,30339	66,89101	0,8	18	90	2	1180	360	Carico limite Broms & (1964)

Tiranti

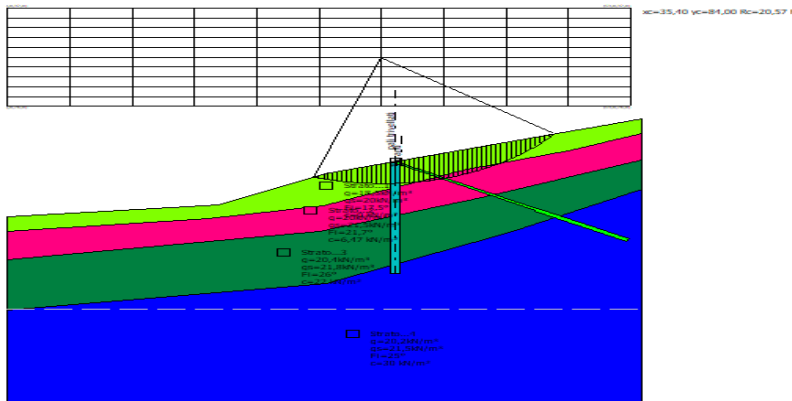
Lunghezza libera (m)	Lunghezza ancorata (m)	Diametro del bulbo (m)	Inclinazione (°)	Tiro (kN)
15	10	0,5	30	407,1504

Risultati analisi pendio

Fs minimo individuato 3,177
Ascissa centro superficie 35,40 m
Ordinata centro superficie 84,00 m
Raggio superficie 20.567 m

xc = 35,40 yc = 84,00 Rc = 20,567 Fs=3,177

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,46	-17,6	0,48	1,59	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,2
2	0,6	-16,1	0,62	6,78	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	7,3	0,8
3	0,31	-14,8	0,32	5,41	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,7	0,6
4	0,46	-13,7	0,47	9,68	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	10,2	1,0
5	0,46	-12,4	0,47	11,73	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	12,3	1,2
6	0,46	-11,1	0,46	13,68	0,81	0,41	0,0	17,5	0,0	14,2	1,4
7	0,46	-9,8	0,46	15,54	0,92	0,47	0,0	17,5	0,0	16,0	1,6
8	0,46	-8,5	0,46	17,31	1,02	0,52	0,0	17,5	0,0	17,8	1,8
9	0,46	-7,2	0,46	19,0	1,12	0,57	0,0	17,5	0,0	19,4	1,9
10	0,46	-5,9	0,46	20,6	1,22	0,62	0,0	17,5	0,0	20,9	2,1
11	0,46	-4,6	0,46	22,11	1,3	0,66	0,0	17,5	0,0	22,4	2,2
12	0,46	-3,4	0,46	23,53	1,39	0,71	0,0	17,5	0,0	23,7	2,4
13	0,46	-2,1	0,46	24,87	1,47	0,75	0,0	17,5	0,0	25,0	2,5
14	0,46	-0,8	0,46	26,12	1,54	0,78	0,0	17,5	0,0	26,2	2,6
15	0,46	0,4	0,46	27,29	1,61	0,82	0,0	17,5	0,0	27,3	2,7
16	0,46	1,7	0,46	28,37	1,67	0,85	0,0	17,5	0,0	28,3	2,8
17	0,46	3,0	0,46	29,37	1,73	0,88	0,0	17,5	0,0	29,3	2,9
18	0,46	4,3	0,46	30,28	1,79	0,91	0,0	17,5	0,0	30,1	3,0
19	0,46	5,5	0,46	31,11	1,84	0,93	0,0	17,5	0,0	31,0	3,1
20	0,46	6,8	0,46	31,85	1,88	0,96	0,0	17,5	0,0	31,7	3,2
21	0,46	8,1	0,46	32,5	1,92	0,97	0,0	17,5	0,0	32,4	3,2
22	0,46	9,4	0,46	33,08	1,95	0,99	6,47	21,7	0,0	32,7	5,1
23	0,46	10,7	0,46	33,63	1,98	1,01	6,47	21,7	0,0	33,3	5,2
24	0,46	12,0	0,47	34,09	2,01	1,02	6,47	21,7	0,0	33,8	5,3
25	0,46	13,3	0,47	34,45	2,03	1,03	6,47	21,7	0,0	34,2	5,4
26	0,46	14,6	0,47	34,71	2,05	1,04	6,47	21,7	0,0	34,5	5,5
27	0,46	15,9	0,47	34,87	2,06	1,05	6,47	21,7	0,0	34,7	5,5
28	0,46	17,2	0,48	34,92	2,06	1,05	6,47	21,7	0,0	34,9	66,9
29	0,46	18,6	0,48	34,87	2,06	1,05	6,47	21,7	0,0	35,0	5,7
30	0,46	19,9	0,49	34,71	2,05	1,04	6,47	21,7	0,0	35,0	5,7
31	0,46	21,3	0,49	34,44	2,03	1,03	6,47	21,7	0,0	34,9	5,8
32	0,46	22,6	0,49	34,06	2,01	1,02	6,47	21,7	0,0	34,7	5,8
33	0,46	24,0	0,5	33,54	1,98	1,01	6,47	21,7	0,0	34,3	5,8
34	0,46	25,4	0,51	32,87	1,94	0,99	6,47	21,7	0,0	33,9	5,8
35	0,46	26,8	0,51	32,08	1,89	0,96	6,47	21,7	0,0	33,3	5,8
36	0,46	28,3	0,52	31,16	1,84	0,93	6,47	21,7	0,0	32,6	5,8
37	0,46	29,7	0,53	30,11	1,78	0,9	6,47	21,7	0,0	31,8	5,8
38	0,46	31,2	0,53	28,91	1,71	0,87	6,47	21,7	0,0	30,8	5,8
39	0,46	32,7	0,54	27,57	1,63	0,83	6,47	21,7	0,0	29,7	5,7
40	0,46	34,2	0,55	26,14	1,54	0,78	0,0	17,5	0,0	29,6	3,6
41	0,46	35,8	0,56	24,6	1,45	0,74	0,0	17,5	0,0	28,3	3,5
42	0,46	37,3	0,57	22,9	1,35	0,69	0,0	17,5	0,0	26,8	3,3
43	0,46	39,0	0,59	21,04	1,24	0,63	0,0	17,5	0,0	25,0	3,2
44	0,46	40,6	0,6	18,99	1,12	0,57	0,0	17,5	0,0	23,0	3,0
45	0,46	42,3	0,62	16,74	0,99	0,5	0,0	17,5	0,0	20,8	2,8
46	0,46	44,1	0,63	14,28	0,84	0,43	0,0	17,5	0,0	18,1	2,5
47	0,46	45,9	0,65	11,6	0,68	0,35	0,0	17,5	0,0	15,1	2,2
48	0,46	47,7	0,68	8,66	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	11,6	1,7
49	0,46	49,6	0,7	5,43	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	7,5	1,2
50	0,46	51,6	0,73	1,9	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	2,7	0,4



$xc=35,4$ $yc=84,0$ $Rc=20,57$ $F=3,1769$

POST OPERAM Sezione B – B'

Analisi di stabilità dei pendii con: JANBU (1967)

Lat./Long.	43,4918937683105/11,1455135345459
Calcolo eseguito secondo	NTC 2018
Numero di strati	4,0
Numero dei conci	50,0
Grado di sicurezza ritenuto accettabile	1,1
Coefficiente parziale resistenza	1,0
Parametri geotecnici da usare. Angolo di attrito:	Picco
Analisi	Condizione drenata
Superficie di forma circolare	

Maglia dei Centri

Ascissa vertice sinistro inferiore xi	0,0 m
Ordinata vertice sinistro inferiore yi	76,0 m
Ascissa vertice destro superiore xs	59,0 m
Ordinata vertice destro superiore ys	92,0 m
Passo di ricerca	10,0
Numero di celle lungo x	10,0
Numero di celle lungo y	10,0

Coefficienti sismici [N.T.C.]

Dati generali

Tipo opera:	2 - Opere ordinarie
Classe d'uso:	Classe II
Vita nominale:	50,0 [anni]
Vita di riferimento:	50,0 [anni]

Parametri sismici su sito di riferimento

Categoria sottosuolo:
 Categoria topografica:

C
 T2

S.L. Stato limite	TR Tempo ritorno [anni]	ag [m/s ²]	F0 [-]	TC* [sec]
S.L.O.	30,0	0,44	2,53	0,24
S.L.D.	50,0	0,56	2,54	0,25
S.L.V.	475,0	1,34	2,48	0,28
S.L.C.	975,0	1,69	2,52	0,28

Coefficienti sismici orizzontali e verticali

Opera: Stabilità dei pendii e Fondazioni

S.L. Stato limite	amax [m/s ²]	beta [-]	kh [-]	kv [sec]
S.L.O.	0,792	0,2	0,0162	0,0081
S.L.D.	1,008	0,2	0,0206	0,0103
S.L.V.	2,4066	0,24	0,0589	0,0295
S.L.C.	2,9191	0,24	0,0714	0,0357

Coefficiente azione sismica orizzontale 0,059
 Coefficiente azione sismica verticale 0,03

Vertici profilo

Nr	X (m)	y (m)
1	0,0	58,0
2	20,06	60,94
3	31,42	63,62
4	60,0	74,0

Falda

Nr.	X (m)	y (m)
1	0,0	0,0
2	0,0	0,0
3	0,0	0,0
4	0,0	0,0
5	0,0	0,0

Vertici strato1

N	X (m)	y (m)
1	0,0	55,72
2	19,13	59,08
3	29,77	61,14
4	43,59	65,85
5	53,02	68,75
6	60,0	71,52

Vertici strato2

N	X (m)	y (m)
1	0,0	52,46
2	29,52	57,48
3	45,33	63,48

4	60,0	68,91
---	------	-------

Vertici strato3

N	X (m)	y (m)
1	0,0	45,74
2	31,37	55,09
3	45,81	58,05
4	60,0	63,9

Coefficienti parziali azioni

Sfavorevoli: Permanenti, variabili 1,0 1,0
 Favorevoli: Permanenti, variabili 1,0 1,0

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo di resistenza al taglio 1,25
 Coesione efficace 1,25
 Coesione non drenata 1,4
 Riduzione parametri geotecnici terreno No

Stratigrafia

Strato	Coesione (kN/m ²)	Coesione non drenata (kN/m ²)	Angolo resistenza al taglio (°)	Peso unità di volume (kN/m ³)	Peso saturo (kN/m ³)	Litologia
1	0		17,5	18,5	20	
2	6,47		21,7	20	21,5	
3	22		26	20,4	21,8	
4	30		25	20,2	21,5	

Pali...

N°	x (m)	y (m)	Diametro (m)	Lunghezza (m)	Inclinazion e (°)	Interasse (m)	Resistenza al taglio (kN/m ²)	Momento plasticizza zione (kN*m)	Metodo stabilizzazi one
1	34,18293	64,42144	0,8	12	90	2	1180	360	Tensione tangenziale
2	20,77994	60,925	0,8	12	90	2	1180	360	Tensione tangenziale

Risultati analisi pendio

Fs minimo individuato 1,43
 Ascissa centro superficie 11,8 m
 Ordinata centro superficie 92,0 m
 Raggio superficie 32,34 m

xc = 8,85 yc = 76,80 Rc = 19,741 Fs=2,326

Nr. B Alfa Li Wi Kh•Wi Kv•Wi c Fi Ui N'i Ti

	m	(°)	m	(kN)	(kN)	(kN)	(kN/m ²)	(°)	(kN)	(kN)	(kN)
1	0,38	-19,8	0,4	0,67	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,1
2	0,38	-18,6	0,4	1,98	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,2	0,3
3	0,38	-17,5	0,4	3,22	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,5	0,5
4	0,38	-16,3	0,39	4,4	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,8	0,7
5	0,38	-15,2	0,39	5,53	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,9	0,8
6	0,38	-14,0	0,39	6,6	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	7,0	1,0
7	0,38	-12,9	0,39	7,62	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	8,1	1,1
8	0,38	-11,8	0,39	8,58	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	9,0	1,2
9	0,38	-10,7	0,38	9,49	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	9,9	1,4
10	0,38	-9,6	0,38	10,35	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	10,7	1,5
11	0,38	-8,5	0,38	11,15	0,66	0,33	0,0	17,5	0,0	11,5	1,6
12	0,38	-7,3	0,38	11,9	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	12,2	1,7
13	0,38	-6,2	0,38	12,6	0,74	0,38	0,0	17,5	0,0	12,9	1,8
14	0,38	-5,1	0,38	13,25	0,78	0,4	0,0	17,5	0,0	13,5	1,8
15	0,38	-4,0	0,38	13,85	0,82	0,42	0,0	17,5	0,0	14,0	1,9
16	0,38	-2,9	0,38	14,4	0,85	0,43	6,47	21,7	0,0	14,6	3,6
17	0,38	-1,9	0,38	14,94	0,88	0,45	6,47	21,7	0,0	15,1	3,6
18	0,38	-0,8	0,38	15,43	0,91	0,46	6,47	21,7	0,0	15,5	3,7
19	0,38	0,3	0,38	15,86	0,94	0,48	6,47	21,7	0,0	15,8	3,8
20	0,38	1,4	0,38	16,24	0,96	0,49	6,47	21,7	0,0	16,2	3,8
21	0,38	2,5	0,38	16,57	0,98	0,5	6,47	21,7	0,0	16,4	3,9
22	0,38	3,6	0,38	16,84	0,99	0,51	6,47	21,7	0,0	16,6	3,9
23	0,38	4,7	0,38	17,05	1,01	0,51	6,47	21,7	0,0	16,8	3,9
24	0,38	5,8	0,38	17,22	1,02	0,52	6,47	21,7	0,0	16,9	4,0
25	0,38	6,9	0,38	17,32	1,02	0,52	6,47	21,7	0,0	17,0	4,0
26	0,38	8,0	0,38	17,37	1,02	0,52	6,47	21,7	0,0	17,0	4,0
27	0,38	9,1	0,38	17,36	1,02	0,52	6,47	21,7	0,0	16,9	4,0
28	0,38	10,2	0,38	17,3	1,02	0,52	6,47	21,7	0,0	16,9	4,0
29	0,38	11,4	0,38	17,18	1,01	0,52	6,47	21,7	0,0	16,7	4,0
30	0,38	12,5	0,39	17,0	1,0	0,51	6,47	21,7	0,0	16,6	4,0
31	0,38	13,6	0,39	16,77	0,99	0,5	6,47	21,7	0,0	16,3	4,0
32	0,38	14,7	0,39	16,47	0,97	0,49	6,47	21,7	0,0	16,0	4,0
33	0,38	15,9	0,39	16,12	0,95	0,48	6,47	21,7	0,0	15,7	3,9
34	0,38	17,0	0,39	15,7	0,93	0,47	6,47	21,7	0,0	15,3	3,9
35	0,38	18,2	0,4	15,22	0,9	0,46	6,47	21,7	0,0	14,8	3,8
36	0,38	19,3	0,4	14,68	0,87	0,44	6,47	21,7	0,0	14,3	3,8
37	0,38	20,5	0,4	14,07	0,83	0,42	6,47	21,7	0,0	13,7	3,7
38	0,38	21,7	0,41	13,4	0,79	0,4	6,47	21,7	0,0	13,1	3,6
39	0,38	22,8	0,41	12,66	0,75	0,38	6,47	21,7	0,0	12,4	3,5
40	0,38	24,0	0,41	11,89	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	12,3	1,8
41	0,38	25,2	0,42	11,07	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	11,5	1,7
42	0,38	26,5	0,42	10,18	0,6	0,31	0,0	17,5	0,0	10,7	1,6
43	0,38	27,7	0,43	9,22	0,54	0,28	0,0	17,5	0,0	9,7	1,5
44	0,38	28,9	0,43	8,19	0,48	0,25	0,0	17,5	0,0	8,7	1,3
45	0,38	30,2	0,44	7,08	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,6	1,2
46	0,38	31,5	0,44	5,9	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	6,4	1,0
47	0,38	32,8	0,45	4,63	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	5,1	0,8
48	0,34	34,0	0,41	3,02	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,3	0,5
49	0,41	35,3	0,51	2,24	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	0,4
50	0,38	36,8	0,47	0,68	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,1

xc = 11,80 yc = 76,00 Rc = 17,727 Fs=1,525

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,3	-15,9	0,31	0,36	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,3	-14,9	0,31	1,06	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,2	0,2
3	0,3	-13,9	0,31	1,73	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,9	0,4
4	0,3	-12,9	0,31	2,37	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,6	0,5
5	0,3	-11,9	0,31	2,98	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,2	0,7
6	0,3	-10,9	0,31	3,56	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,8	0,8
7	0,3	-9,9	0,3	4,11	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,3	0,9
8	0,3	-9,0	0,3	4,62	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,8	1,0
9	0,3	-8,0	0,3	5,12	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,3	1,1
10	0,3	-7,0	0,3	5,58	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,8	1,2
11	0,3	-6,0	0,3	6,01	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	6,2	1,3
12	0,3	-5,1	0,3	6,41	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,6	1,4
13	0,3	-4,1	0,3	6,79	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,9	1,4
14	0,3	-3,1	0,3	7,14	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,2	1,5
15	0,3	-2,1	0,3	7,46	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,5	1,6
16	0,3	-1,2	0,3	7,75	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,8	1,6
17	0,3	-0,2	0,3	8,01	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	8,0	1,7
18	0,3	0,8	0,3	8,25	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,2	1,7
19	0,3	1,7	0,3	8,45	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,4	1,7
20	0,3	2,7	0,3	8,63	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,6	1,8
21	0,3	3,7	0,3	8,78	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,7	1,8
22	0,3	4,6	0,3	8,91	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,8	1,8
23	0,3	5,6	0,3	9,0	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,9	1,8
24	0,3	6,6	0,3	9,07	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,9	1,9
25	0,3	7,6	0,3	9,1	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	8,9	1,9
26	0,3	8,5	0,3	9,11	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	8,9	1,9
27	0,3	9,5	0,3	9,09	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	8,9	1,9
28	0,3	10,5	0,3	9,04	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,9	1,9
29	0,3	11,5	0,31	8,96	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,8	1,9
30	0,3	12,5	0,31	8,85	0,52	0,27	0,0	17,5	0,0	8,7	1,8
31	0,3	13,5	0,31	8,71	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,5	1,8
32	0,3	14,5	0,31	8,54	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,4	1,8
33	0,3	15,5	0,31	8,34	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,2	1,8
34	0,3	16,5	0,31	8,11	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	8,0	1,7
35	0,3	17,5	0,31	7,85	0,46	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	1,7
36	0,3	18,5	0,32	7,55	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,4	1,6
37	0,3	19,5	0,32	7,22	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	1,6
38	0,3	20,6	0,32	6,86	0,4	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	1,5
39	0,3	21,6	0,32	6,46	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,4	1,4
40	0,3	22,6	0,32	6,03	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,0	1,3
41	0,3	23,7	0,33	5,56	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,3
42	0,3	24,8	0,33	5,06	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,1	1,2
43	0,3	25,8	0,33	4,52	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
44	0,39	27,1	0,43	4,96	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	1,2
45	0,21	28,2	0,24	2,34	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,6
46	0,3	29,1	0,34	2,84	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	0,7
47	0,3	30,2	0,35	2,29	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,6
48	0,3	31,3	0,35	1,69	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,4
49	0,3	32,5	0,36	1,05	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,3
50	0,3	33,6	0,36	0,36	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1

xc = 38,35 yc = 76,80 Rc = 15,925 Fs=2,601

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,47	-30,9	0,55	1,72	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	2,2	0,3
2	0,47	-28,9	0,54	5,03	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	6,2	0,9
3	0,54	-26,9	0,6	9,63	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	11,5	1,6
4	0,4	-25,0	0,44	9,82	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	11,5	1,5
5	0,47	-23,3	0,51	14,6	0,86	0,44	0,0	17,5	0,0	16,8	2,2
6	0,47	-21,5	0,5	17,83	1,05	0,53	6,47	21,7	0,0	20,9	4,8
7	0,47	-19,7	0,5	21,07	1,24	0,63	6,47	21,7	0,0	24,1	5,2
8	0,47	-17,9	0,49	24,16	1,43	0,72	6,47	21,7	0,0	27,1	5,6
9	0,47	-16,1	0,49	27,1	1,6	0,81	6,47	21,7	0,0	29,9	6,0
10	0,47	-14,4	0,48	29,89	1,76	0,9	6,47	21,7	0,0	32,4	6,4
11	0,47	-12,6	0,48	32,54	1,92	0,98	6,47	21,7	0,0	34,8	6,7
12	0,47	-10,9	0,48	35,04	2,07	1,05	6,47	21,7	0,0	37,0	7,0
13	0,47	-9,2	0,48	37,42	2,21	1,12	6,47	21,7	0,0	39,1	7,2
14	0,47	-7,5	0,47	39,65	2,34	1,19	6,47	21,7	0,0	41,0	7,5
15	0,47	-5,8	0,47	41,75	2,46	1,25	6,47	21,7	0,0	42,7	7,8
16	0,47	-4,1	0,47	43,73	2,58	1,31	6,47	21,7	0,0	44,4	8,0
17	0,47	-2,4	0,47	45,57	2,69	1,37	6,47	21,7	0,0	45,9	8,2
18	0,47	-0,7	0,47	47,28	2,79	1,42	6,47	21,7	0,0	47,4	8,4
19	0,47	1,0	0,47	48,87	2,88	1,47	22,0	26,0	0,0	48,6	13,1
20	0,47	2,7	0,47	50,35	2,97	1,51	22,0	26,0	0,0	49,8	13,3
21	0,47	4,4	0,47	51,7	3,05	1,55	22,0	26,0	0,0	50,8	13,5
22	0,47	6,1	0,47	52,91	3,12	1,59	22,0	26,0	0,0	51,8	13,8
23	0,47	7,8	0,47	53,99	3,19	1,62	22,0	26,0	0,0	52,6	14,0
24	0,47	9,5	0,48	54,94	3,24	1,65	22,0	26,0	0,0	53,4	14,2
25	0,47	11,2	0,48	55,74	3,29	1,67	22,0	26,0	0,0	54,0	14,4
26	0,47	12,9	0,48	56,41	3,33	1,69	22,0	26,0	0,0	54,6	14,7
27	0,47	14,7	0,48	56,93	3,36	1,71	22,0	26,0	0,0	55,1	14,9
28	0,47	16,4	0,49	57,31	3,38	1,72	22,0	26,0	0,0	55,5	15,2
29	0,47	18,2	0,49	57,54	3,39	1,73	22,0	26,0	0,0	55,8	15,4
30	0,47	20,0	0,5	57,6	3,4	1,73	22,0	26,0	0,0	55,9	15,6
31	0,47	21,8	0,51	57,51	3,39	1,73	22,0	26,0	0,0	56,0	15,9
32	0,47	23,6	0,51	57,24	3,38	1,72	22,0	26,0	0,0	56,0	16,2
33	0,47	25,4	0,52	56,81	3,35	1,7	22,0	26,0	0,0	55,8	16,5
34	0,47	27,3	0,53	56,19	3,32	1,69	22,0	26,0	0,0	55,6	16,8
35	0,47	29,3	0,54	55,39	3,27	1,66	22,0	26,0	0,0	55,1	17,1
36	0,47	31,2	0,55	54,38	3,21	1,63	22,0	26,0	0,0	54,6	17,4
37	0,47	33,2	0,56	53,17	3,14	1,6	22,0	26,0	0,0	53,8	17,7
38	0,47	35,2	0,57	51,73	3,05	1,55	22,0	26,0	0,0	52,9	18,1
39	0,47	37,3	0,59	50,04	2,95	1,5	22,0	26,0	0,0	51,7	18,5
40	0,47	39,5	0,61	48,09	2,84	1,44	22,0	26,0	0,0	50,3	18,9
41	0,47	41,7	0,63	45,87	2,71	1,38	6,47	21,7	0,0	52,9	12,9
42	0,47	44,0	0,65	43,37	2,56	1,3	6,47	21,7	0,0	51,2	13,1
43	0,47	46,4	0,68	40,51	2,39	1,22	6,47	21,7	0,0	49,1	13,4
44	0,47	48,9	0,71	37,26	2,2	1,12	6,47	21,7	0,0	46,5	13,5
45	0,47	51,6	0,76	33,55	1,98	1,01	6,47	21,7	0,0	43,3	13,7
46	0,47	54,4	0,81	29,29	1,73	0,88	6,47	21,7	0,0	39,1	13,7
47	0,47	57,4	0,87	24,38	1,44	0,73	6,47	21,7	0,0	33,8	13,6
48	0,47	60,7	0,96	18,97	1,12	0,57	0,0	17,5	0,0	31,9	7,9
49	0,47	64,4	1,08	12,63	0,75	0,38	0,0	17,5	0,0	23,3	6,5
50	0,47	68,6	1,29	4,78	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	10,0	3,3

xc = 41,30 yc = 76,00 Rc = 16,698 Fs=2,333

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,55	-39,7	0,71	3,01	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	4,4	0,8
2	0,5	-37,4	0,63	7,78	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	10,9	1,9
3	0,59	-35,0	0,73	15,44	0,91	0,46	0,0	17,5	0,0	20,8	3,4
4	0,55	-32,7	0,65	20,27	1,2	0,61	6,47	21,7	0,0	28,3	7,9
5	0,55	-30,5	0,64	26,13	1,54	0,78	6,47	21,7	0,0	34,8	8,9
6	0,55	-28,3	0,62	31,68	1,87	0,95	6,47	21,7	0,0	40,6	9,8
7	0,55	-26,2	0,61	36,93	2,18	1,11	6,47	21,7	0,0	45,8	10,6
8	0,55	-24,1	0,6	41,92	2,47	1,26	6,47	21,7	0,0	50,5	11,3
9	0,55	-22,1	0,59	46,65	2,75	1,4	6,47	21,7	0,0	54,8	11,9
10	0,55	-20,1	0,58	51,12	3,02	1,53	6,47	21,7	0,0	58,7	12,4
11	0,55	-18,1	0,58	55,37	3,27	1,66	6,47	21,7	0,0	62,2	12,8
12	0,55	-16,1	0,57	59,43	3,51	1,78	22,0	26,0	0,0	67,5	20,3
13	0,55	-14,2	0,56	63,3	3,73	1,9	22,0	26,0	0,0	70,3	20,7
14	0,55	-12,2	0,56	66,95	3,95	2,01	22,0	26,0	0,0	72,9	21,0
15	0,55	-10,3	0,56	70,38	4,15	2,11	22,0	26,0	0,0	75,4	21,3
16	0,55	-8,4	0,55	73,6	4,34	2,21	22,0	26,0	0,0	77,6	21,7
17	0,55	-6,5	0,55	76,62	4,52	2,3	22,0	26,0	0,0	79,6	22,0
18	0,55	-4,6	0,55	79,42	4,69	2,38	22,0	26,0	0,0	81,5	22,3
19	0,55	-2,7	0,55	82,03	4,84	2,46	22,0	26,0	0,0	83,2	22,6
20	0,55	-0,9	0,55	84,44	4,98	2,53	22,0	26,0	0,0	84,8	22,9
21	0,55	1,0	0,55	86,64	5,11	2,6	22,0	26,0	0,0	86,2	23,2
22	0,55	2,9	0,55	88,64	5,23	2,66	22,0	26,0	0,0	87,6	23,5
23	0,55	4,8	0,55	90,45	5,34	2,71	22,0	26,0	0,0	88,8	23,8
24	0,55	6,7	0,55	92,05	5,43	2,76	22,0	26,0	0,0	89,9	24,2
25	0,55	8,6	0,55	93,43	5,51	2,8	22,0	26,0	0,0	90,8	24,5
26	0,55	10,5	0,56	94,6	5,58	2,84	22,0	26,0	0,0	91,7	24,8
27	0,55	12,4	0,56	95,56	5,64	2,87	22,0	26,0	0,0	92,4	25,2
28	0,55	14,3	0,57	96,31	5,68	2,89	22,0	26,0	0,0	93,1	25,6
29	0,55	16,3	0,57	96,83	5,71	2,9	22,0	26,0	0,0	93,6	26,0
30	0,55	18,3	0,58	97,13	5,73	2,91	22,0	26,0	0,0	94,0	26,4
31	0,55	20,2	0,58	97,19	5,73	2,92	22,0	26,0	0,0	94,3	26,9
32	0,55	22,3	0,59	97,0	5,72	2,91	22,0	26,0	0,0	94,4	27,4
33	0,55	24,3	0,6	96,57	5,7	2,9	22,0	26,0	0,0	94,5	27,9
34	0,55	26,4	0,61	95,87	5,66	2,88	22,0	26,0	0,0	94,4	28,5
35	0,55	28,5	0,62	94,89	5,6	2,85	22,0	26,0	0,0	94,1	29,1
36	0,55	30,7	0,64	93,61	5,52	2,81	22,0	26,0	0,0	93,7	29,8
37	0,55	32,9	0,65	92,02	5,43	2,76	22,0	26,0	0,0	93,0	30,5
38	0,55	35,2	0,67	90,08	5,31	2,7	22,0	26,0	0,0	92,2	31,3
39	0,55	37,5	0,69	87,78	5,18	2,63	22,0	26,0	0,0	91,0	32,2
40	0,55	39,9	0,71	85,08	5,02	2,55	22,0	26,0	0,0	89,6	33,2
41	0,55	42,4	0,74	81,93	4,83	2,46	22,0	26,0	0,0	87,8	34,3
42	0,55	45,0	0,77	78,29	4,62	2,35	22,0	26,0	0,0	85,5	35,6
43	0,55	47,7	0,81	74,12	4,37	2,22	22,0	26,0	0,0	82,7	37,1
44	0,55	50,6	0,86	69,28	4,09	2,08	22,0	26,0	0,0	79,1	38,9
45	0,55	53,7	0,92	63,65	3,76	1,91	22,0	26,0	0,0	74,4	41,0
46	0,55	57,0	1,01	57,06	3,37	1,71	22,0	26,0	0,0	68,2	43,6
47	0,55	60,6	1,12	49,3	2,91	1,48	6,47	21,7	0,0	72,9	31,7
48	0,55	64,7	1,28	39,92	2,36	1,2	6,47	21,7	0,0	63,2	33,6
49	0,55	69,6	1,57	27,94	1,65	0,84	6,47	21,7	0,0	46,9	35,6
50	0,55	76,3	2,32	12,09	0,71	0,36	0,0	17,5	0,0	32,9	18,8

xc = 8,85 yc = 78,40 Rc = 20,903 Fs=1,95

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,35	-16,4	0,37	0,52	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
2	0,35	-15,4	0,37	1,52	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,3
3	0,35	-14,4	0,37	2,49	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,7	0,4
4	0,35	-13,4	0,36	3,4	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,6	0,6
5	0,35	-12,4	0,36	4,28	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,5	0,8
6	0,35	-11,4	0,36	5,11	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,4	0,9
7	0,35	-10,4	0,36	5,9	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	6,2	1,0
8	0,35	-9,4	0,36	6,65	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,9	1,1
9	0,35	-8,5	0,36	7,36	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,6	1,2
10	0,35	-7,5	0,36	8,02	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	8,3	1,3
11	0,35	-6,5	0,36	8,65	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,9	1,4
12	0,35	-5,5	0,36	9,24	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,4	1,5
13	0,35	-4,5	0,36	9,78	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,9	1,6
14	0,35	-3,6	0,36	10,29	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	10,4	1,7
15	0,35	-2,6	0,36	10,76	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,8	1,8
16	0,35	-1,6	0,35	11,18	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	11,2	1,8
17	0,35	-0,7	0,35	11,57	0,68	0,35	0,0	17,5	0,0	11,6	1,9
18	0,35	0,3	0,35	11,92	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	11,9	1,9
19	0,35	1,3	0,35	12,23	0,72	0,37	0,0	17,5	0,0	12,2	2,0
20	0,35	2,3	0,36	12,49	0,74	0,37	0,0	17,5	0,0	12,4	2,0
21	0,35	3,2	0,36	12,72	0,75	0,38	0,0	17,5	0,0	12,6	2,0
22	0,35	4,2	0,36	12,91	0,76	0,39	0,0	17,5	0,0	12,8	2,1
23	0,35	5,2	0,36	13,08	0,77	0,39	6,47	21,7	0,0	12,8	3,8
24	0,35	6,2	0,36	13,2	0,78	0,4	6,47	21,7	0,0	12,9	3,8
25	0,35	7,1	0,36	13,28	0,78	0,4	6,47	21,7	0,0	12,9	3,8
26	0,35	8,1	0,36	13,32	0,79	0,4	6,47	21,7	0,0	12,9	3,9
27	0,35	9,1	0,36	13,31	0,79	0,4	6,47	21,7	0,0	12,9	3,9
28	0,35	10,1	0,36	13,26	0,78	0,4	6,47	21,7	0,0	12,8	3,9
29	0,35	11,1	0,36	13,16	0,78	0,39	6,47	21,7	0,0	12,7	3,9
30	0,35	12,1	0,36	13,02	0,77	0,39	6,47	21,7	0,0	12,5	3,8
31	0,35	13,1	0,36	12,83	0,76	0,38	6,47	21,7	0,0	12,3	3,8
32	0,35	14,1	0,37	12,6	0,74	0,38	6,47	21,7	0,0	12,1	3,8
33	0,35	15,1	0,37	12,32	0,73	0,37	6,47	21,7	0,0	11,8	3,8
34	0,35	16,1	0,37	12,0	0,71	0,36	0,0	17,5	0,0	11,9	2,0
35	0,35	17,1	0,37	11,65	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	11,6	2,0
36	0,35	18,1	0,37	11,25	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	11,2	1,9
37	0,35	19,1	0,38	10,81	0,64	0,32	0,0	17,5	0,0	10,8	1,9
38	0,35	20,2	0,38	10,32	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	10,4	1,8
39	0,35	21,2	0,38	9,78	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,9	1,7
40	0,35	22,3	0,38	9,19	0,54	0,28	0,0	17,5	0,0	9,3	1,6
41	0,35	23,3	0,39	8,55	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,7	1,5
42	0,35	24,4	0,39	7,87	0,46	0,24	0,0	17,5	0,0	8,0	1,4
43	0,35	25,5	0,39	7,13	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,3	1,3
44	0,35	26,5	0,4	6,33	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,5	1,2
45	0,35	27,6	0,4	5,48	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,7	1,0
46	0,35	28,7	0,4	4,58	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,8	0,9
47	0,35	29,9	0,41	3,61	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,8	0,7
48	0,35	31,0	0,41	2,59	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,5
49	0,27	32,0	0,32	1,25	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
50	0,44	33,1	0,52	0,75	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2

xc = 11,80 yc = 77,60 Rc = 18,722 Fs=1,521

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,25	-10,5	0,25	0,19	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
2	0,25	-9,7	0,25	0,55	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
3	0,25	-8,9	0,25	0,9	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
4	0,25	-8,2	0,25	1,23	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
5	0,25	-7,4	0,25	1,55	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
6	0,25	-6,7	0,25	1,85	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,4
7	0,25	-5,9	0,25	2,13	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,2	0,5
8	0,25	-5,1	0,25	2,41	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	0,5
9	0,25	-4,4	0,25	2,66	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,6
10	0,25	-3,6	0,25	2,91	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	0,6
11	0,25	-2,9	0,25	3,13	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,2	0,7
12	0,25	-2,1	0,25	3,35	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	0,7
13	0,25	-1,4	0,25	3,54	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	0,7
14	0,25	-0,6	0,25	3,73	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	0,8
15	0,25	0,1	0,25	3,9	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	0,8
16	0,25	0,9	0,25	4,05	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	0,8
17	0,25	1,6	0,25	4,19	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	0,9
18	0,25	2,4	0,25	4,31	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	0,9
19	0,25	3,1	0,25	4,42	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	0,9
20	0,25	3,9	0,25	4,52	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	0,9
21	0,25	4,7	0,25	4,6	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	0,9
22	0,25	5,4	0,25	4,66	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
23	0,25	6,2	0,25	4,71	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
24	0,25	6,9	0,25	4,75	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,0
25	0,25	7,7	0,25	4,77	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,0
26	0,25	8,4	0,25	4,78	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,0
27	0,25	9,2	0,25	4,77	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,0
28	0,25	10,0	0,25	4,74	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
29	0,25	10,7	0,25	4,7	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
30	0,25	11,5	0,25	4,65	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,0
31	0,25	12,3	0,25	4,57	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,0
32	0,25	13,0	0,25	4,49	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	0,9
33	0,25	13,8	0,25	4,38	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	0,9
34	0,25	14,6	0,25	4,26	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	0,9
35	0,25	15,4	0,25	4,13	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,1	0,9
36	0,25	16,1	0,26	3,98	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	0,8
37	0,25	16,9	0,26	3,81	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	0,8
38	0,25	17,7	0,26	3,63	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	0,8
39	0,25	18,5	0,26	3,42	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	0,7
40	0,25	19,3	0,26	3,2	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	0,7
41	0,25	20,1	0,26	2,97	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	0,6
42	0,25	20,9	0,26	2,71	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,6
43	0,25	21,7	0,26	2,44	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,5
44	0,25	22,5	0,27	2,15	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,5
45	0,25	23,3	0,27	1,84	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,8	0,4
46	0,25	24,2	0,27	1,51	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
47	0,25	25,0	0,27	1,17	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
48	0,23	25,8	0,25	0,75	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
49	0,26	26,6	0,3	0,52	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
50	0,25	27,5	0,28	0,16	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0

xc = 35,40 yc = 77,60 Rc = 15,704 Fs=3,778

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,4	-22,0	0,43	0,95	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,1
2	0,4	-20,5	0,42	2,78	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	3,1	0,3
3	0,4	-18,9	0,42	4,51	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,9	0,4
4	0,4	-17,4	0,42	6,16	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,6	0,6
5	0,52	-15,7	0,54	10,44	0,62	0,31	0,0	17,5	0,0	11,1	1,0
6	0,27	-14,2	0,28	6,59	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,9	0,6
7	0,4	-12,9	0,41	11,05	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	11,6	1,0
8	0,4	-11,4	0,41	12,74	0,75	0,38	0,0	17,5	0,0	13,2	1,1
9	0,4	-9,9	0,4	14,36	0,85	0,43	6,47	21,7	0,0	15,0	2,3
10	0,4	-8,5	0,4	16,01	0,94	0,48	6,47	21,7	0,0	16,6	2,5
11	0,4	-7,0	0,4	17,58	1,04	0,53	6,47	21,7	0,0	18,0	2,6
12	0,4	-5,6	0,4	19,07	1,13	0,57	6,47	21,7	0,0	19,4	2,7
13	0,4	-4,1	0,4	20,48	1,21	0,61	6,47	21,7	0,0	20,7	2,9
14	0,4	-2,6	0,4	21,81	1,29	0,65	6,47	21,7	0,0	22,0	3,0
15	0,4	-1,2	0,4	23,06	1,36	0,69	6,47	21,7	0,0	23,1	3,1
16	0,4	0,3	0,4	24,22	1,43	0,73	6,47	21,7	0,0	24,2	3,2
17	0,4	1,7	0,4	25,31	1,49	0,76	6,47	21,7	0,0	25,2	3,3
18	0,4	3,2	0,4	26,32	1,55	0,79	6,47	21,7	0,0	26,2	3,4
19	0,4	4,6	0,4	27,25	1,61	0,82	6,47	21,7	0,0	27,0	3,5
20	0,4	6,1	0,4	28,09	1,66	0,84	6,47	21,7	0,0	27,9	3,6
21	0,4	7,5	0,4	28,86	1,7	0,87	6,47	21,7	0,0	28,6	3,7
22	0,4	9,0	0,4	29,54	1,74	0,89	6,47	21,7	0,0	29,3	3,8
23	0,4	10,5	0,4	30,14	1,78	0,9	6,47	21,7	0,0	29,9	3,9
24	0,4	11,9	0,41	30,66	1,81	0,92	6,47	21,7	0,0	30,5	4,0
25	0,4	13,4	0,41	31,09	1,83	0,93	6,47	21,7	0,0	31,0	4,1
26	0,4	14,9	0,41	31,43	1,85	0,94	6,47	21,7	0,0	31,5	4,2
27	0,4	16,4	0,41	31,68	1,87	0,95	6,47	21,7	0,0	31,8	4,2
28	0,4	18,0	0,42	31,85	1,88	0,96	6,47	21,7	0,0	32,1	4,3
29	0,4	19,5	0,42	31,92	1,88	0,96	6,47	21,7	0,0	32,4	4,4
30	0,4	21,0	0,43	31,9	1,88	0,96	6,47	21,7	0,0	32,6	4,5
31	0,4	22,6	0,43	31,77	1,87	0,95	6,47	21,7	0,0	32,7	4,5
32	0,4	24,2	0,44	31,55	1,86	0,95	6,47	21,7	0,0	32,7	4,6
33	0,4	25,8	0,44	31,22	1,84	0,94	6,47	21,7	0,0	32,6	4,7
34	0,4	27,4	0,45	30,78	1,82	0,92	6,47	21,7	0,0	32,5	4,7
35	0,4	29,0	0,45	30,23	1,78	0,91	6,47	21,7	0,0	32,3	4,8
36	0,4	30,7	0,46	29,56	1,74	0,89	6,47	21,7	0,0	31,9	4,8
37	0,4	32,4	0,47	28,75	1,7	0,86	6,47	21,7	0,0	31,4	4,9
38	0,4	34,1	0,48	27,81	1,64	0,83	6,47	21,7	0,0	30,8	4,9
39	0,4	35,9	0,49	26,73	1,58	0,8	6,47	21,7	0,0	30,1	5,0
40	0,4	37,7	0,5	25,5	1,5	0,77	6,47	21,7	0,0	29,2	5,0
41	0,4	39,6	0,52	24,11	1,42	0,72	6,47	21,7	0,0	28,1	5,0
42	0,4	41,5	0,53	22,54	1,33	0,68	6,47	21,7	0,0	26,8	5,0
43	0,4	43,5	0,55	20,78	1,23	0,62	6,47	21,7	0,0	25,2	5,0
44	0,4	45,5	0,57	18,81	1,11	0,56	6,47	21,7	0,0	23,3	4,9
45	0,4	47,6	0,59	16,68	0,98	0,5	0,0	17,5	0,0	22,7	2,8
46	0,4	49,8	0,62	14,41	0,85	0,43	0,0	17,5	0,0	20,3	2,6
47	0,4	52,1	0,65	11,87	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	17,5	2,4
48	0,4	54,5	0,69	9,01	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	13,9	2,0
49	0,4	57,1	0,73	5,77	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	9,4	1,4

50 0,4 59,9 0,79 2,06 0,12 0,06 0,0 17,5 0,0 3,6 0,6

xc = 38,35 yc = 78,40 Rc = 16,808 Fs=2,575

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,46	-26,3	0,52	1,46	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,7	0,2
2	0,29	-24,9	0,31	2,31	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,7	0,4
3	0,64	-23,2	0,7	9,39	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	10,8	1,4
4	0,46	-21,1	0,5	10,42	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	11,7	1,5
5	0,46	-19,5	0,49	13,31	0,79	0,4	0,0	17,5	0,0	14,8	1,9
6	0,46	-17,8	0,49	16,08	0,95	0,48	0,0	17,5	0,0	17,6	2,3
7	0,46	-16,1	0,48	18,87	1,11	0,57	6,47	21,7	0,0	20,9	4,6
8	0,46	-14,5	0,48	21,59	1,27	0,65	6,47	21,7	0,0	23,6	5,0
9	0,46	-12,9	0,47	24,17	1,43	0,73	6,47	21,7	0,0	26,0	5,3
10	0,46	-11,3	0,47	26,63	1,57	0,8	6,47	21,7	0,0	28,3	5,7
11	0,46	-9,7	0,47	28,97	1,71	0,87	6,47	21,7	0,0	30,4	6,0
12	0,46	-8,1	0,47	31,18	1,84	0,94	6,47	21,7	0,0	32,4	6,2
13	0,46	-6,5	0,47	33,27	1,96	1,0	6,47	21,7	0,0	34,2	6,5
14	0,46	-4,9	0,46	35,24	2,08	1,06	6,47	21,7	0,0	35,9	6,7
15	0,46	-3,3	0,46	37,09	2,19	1,11	6,47	21,7	0,0	37,6	7,0
16	0,46	-1,7	0,46	38,82	2,29	1,16	6,47	21,7	0,0	39,1	7,2
17	0,46	-0,2	0,46	40,44	2,39	1,21	6,47	21,7	0,0	40,5	7,4
18	0,46	1,4	0,46	41,94	2,47	1,26	6,47	21,7	0,0	41,8	7,6
19	0,46	3,0	0,46	43,32	2,56	1,3	6,47	21,7	0,0	43,0	7,8
20	0,46	4,6	0,46	44,58	2,63	1,34	6,47	21,7	0,0	44,1	8,0
21	0,46	6,1	0,46	45,72	2,7	1,37	6,47	21,7	0,0	45,1	8,2
22	0,46	7,7	0,47	46,75	2,76	1,4	6,47	21,7	0,0	46,1	8,4
23	0,46	9,3	0,47	47,66	2,81	1,43	22,0	26,0	0,0	46,2	12,9
24	0,46	10,9	0,47	48,46	2,86	1,45	22,0	26,0	0,0	46,9	13,1
25	0,46	12,5	0,47	49,13	2,9	1,47	22,0	26,0	0,0	47,4	13,3
26	0,46	14,2	0,48	49,67	2,93	1,49	22,0	26,0	0,0	47,9	13,6
27	0,46	15,8	0,48	50,08	2,95	1,5	22,0	26,0	0,0	48,3	13,8
28	0,46	17,4	0,48	50,36	2,97	1,51	22,0	26,0	0,0	48,6	14,0
29	0,46	19,1	0,49	50,49	2,98	1,51	22,0	26,0	0,0	48,8	14,2
30	0,46	20,8	0,49	50,48	2,98	1,51	22,0	26,0	0,0	48,9	14,4
31	0,46	22,5	0,5	50,32	2,97	1,51	22,0	26,0	0,0	48,9	14,6
32	0,46	24,2	0,51	50,01	2,95	1,5	22,0	26,0	0,0	48,7	14,9
33	0,46	25,9	0,51	49,54	2,92	1,49	22,0	26,0	0,0	48,5	15,1
34	0,46	27,7	0,52	48,9	2,89	1,47	22,0	26,0	0,0	48,1	15,3
35	0,46	29,5	0,53	48,09	2,84	1,44	22,0	26,0	0,0	47,6	15,6
36	0,46	31,3	0,54	47,1	2,78	1,41	22,0	26,0	0,0	46,9	15,8
37	0,46	33,2	0,55	45,92	2,71	1,38	6,47	21,7	0,0	49,0	10,7
38	0,46	35,1	0,56	44,56	2,63	1,34	6,47	21,7	0,0	48,2	10,8
39	0,46	37,0	0,58	42,99	2,54	1,29	6,47	21,7	0,0	47,2	11,0
40	0,46	39,0	0,59	41,18	2,43	1,24	6,47	21,7	0,0	46,0	11,1
41	0,46	41,1	0,61	39,12	2,31	1,17	6,47	21,7	0,0	44,6	11,2
42	0,46	43,2	0,63	36,79	2,17	1,1	6,47	21,7	0,0	42,8	11,3
43	0,46	45,4	0,66	34,16	2,02	1,02	6,47	21,7	0,0	40,6	11,3
44	0,46	47,7	0,69	31,18	1,84	0,94	6,47	21,7	0,0	38,0	11,3
45	0,46	50,1	0,72	27,82	1,64	0,83	6,47	21,7	0,0	34,8	11,2
46	0,46	52,6	0,76	24,01	1,42	0,72	6,47	21,7	0,0	30,8	11,0
47	0,46	55,3	0,81	19,91	1,17	0,6	0,0	17,5	0,0	29,7	6,4
48	0,46	58,2	0,88	15,32	0,9	0,46	0,0	17,5	0,0	24,3	5,6

49	0,46	61,3	0,96	9,99	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	17,0	4,3
50	0,46	64,8	1,09	3,66	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	6,8	2,0

xc = 41,30 yc = 77,60 Rc = 17,188 Fs=2,33

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,09	-35,3	0,12	0,08	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0
2	0,97	-33,2	1,16	10,65	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	14,0	2,3
3	0,53	-30,2	0,62	13,08	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	16,4	2,6
4	0,53	-28,2	0,6	17,91	1,06	0,54	0,0	17,5	0,0	21,9	3,4
5	0,53	-26,2	0,59	22,75	1,34	0,68	6,47	21,7	0,0	28,5	7,3
6	0,53	-24,2	0,58	27,45	1,62	0,82	6,47	21,7	0,0	33,4	8,0
7	0,53	-22,3	0,57	31,93	1,88	0,96	6,47	21,7	0,0	37,8	8,7
8	0,53	-20,4	0,57	36,19	2,14	1,09	6,47	21,7	0,0	41,8	9,3
9	0,53	-18,5	0,56	40,23	2,37	1,21	6,47	21,7	0,0	45,5	9,8
10	0,53	-16,6	0,56	44,07	2,6	1,32	6,47	21,7	0,0	48,9	10,3
11	0,53	-14,8	0,55	47,7	2,81	1,43	6,47	21,7	0,0	52,1	10,8
12	0,53	-13,0	0,55	51,15	3,02	1,53	6,47	21,7	0,0	55,0	11,2
13	0,53	-11,1	0,54	54,4	3,21	1,63	6,47	21,7	0,0	57,7	11,6
14	0,53	-9,3	0,54	57,52	3,39	1,73	22,0	26,0	0,0	61,2	18,1
15	0,53	-7,6	0,54	60,47	3,57	1,81	22,0	26,0	0,0	63,4	18,5
16	0,53	-5,8	0,53	63,23	3,73	1,9	22,0	26,0	0,0	65,4	18,8
17	0,53	-4,0	0,53	65,82	3,88	1,97	22,0	26,0	0,0	67,3	19,2
18	0,53	-2,2	0,53	68,22	4,02	2,05	22,0	26,0	0,0	69,0	19,5
19	0,53	-0,4	0,53	70,44	4,16	2,11	22,0	26,0	0,0	70,6	19,8
20	0,53	1,3	0,53	72,48	4,28	2,17	22,0	26,0	0,0	72,0	20,1
21	0,53	3,1	0,53	74,35	4,39	2,23	22,0	26,0	0,0	73,3	20,4
22	0,53	4,9	0,53	76,03	4,49	2,28	22,0	26,0	0,0	74,5	20,7
23	0,53	6,7	0,54	77,53	4,57	2,33	22,0	26,0	0,0	75,6	21,0
24	0,53	8,5	0,54	78,85	4,65	2,37	22,0	26,0	0,0	76,6	21,3
25	0,53	10,3	0,54	79,97	4,72	2,4	22,0	26,0	0,0	77,4	21,7
26	0,53	12,1	0,54	80,91	4,77	2,43	22,0	26,0	0,0	78,1	22,0
27	0,53	13,9	0,55	81,65	4,82	2,45	22,0	26,0	0,0	78,8	22,3
28	0,53	15,7	0,55	82,2	4,85	2,47	22,0	26,0	0,0	79,3	22,7
29	0,53	17,6	0,56	82,55	4,87	2,48	22,0	26,0	0,0	79,6	23,0
30	0,53	19,4	0,56	82,69	4,88	2,48	22,0	26,0	0,0	79,9	23,4
31	0,53	21,3	0,57	82,61	4,87	2,48	22,0	26,0	0,0	80,0	23,8
32	0,53	23,3	0,58	82,32	4,86	2,47	22,0	26,0	0,0	80,1	24,2
33	0,53	25,2	0,59	81,79	4,83	2,45	22,0	26,0	0,0	79,9	24,6
34	0,53	27,2	0,6	81,03	4,78	2,43	22,0	26,0	0,0	79,6	25,1
35	0,53	29,2	0,61	80,01	4,72	2,4	22,0	26,0	0,0	79,2	25,6
36	0,53	31,2	0,62	78,72	4,64	2,36	22,0	26,0	0,0	78,5	26,1
37	0,53	33,3	0,64	77,15	4,55	2,31	22,0	26,0	0,0	77,7	26,7
38	0,53	35,5	0,65	75,26	4,44	2,26	22,0	26,0	0,0	76,6	27,3
39	0,53	37,7	0,67	73,05	4,31	2,19	22,0	26,0	0,0	75,3	27,9
40	0,53	40,0	0,69	70,48	4,16	2,11	22,0	26,0	0,0	73,6	28,6
41	0,53	42,3	0,72	67,5	3,98	2,03	22,0	26,0	0,0	71,5	29,4
42	0,53	44,8	0,75	64,12	3,78	1,92	22,0	26,0	0,0	69,0	30,3
43	0,53	47,3	0,79	60,24	3,55	1,81	22,0	26,0	0,0	65,9	31,3
44	0,53	50,0	0,83	55,79	3,29	1,67	22,0	26,0	0,0	62,0	32,4
45	0,53	52,9	0,88	50,69	2,99	1,52	6,47	21,7	0,0	65,9	22,7
46	0,53	55,9	0,95	44,86	2,65	1,35	6,47	21,7	0,0	60,8	23,3
47	0,53	59,3	1,04	38,02	2,24	1,14	6,47	21,7	0,0	54,0	23,7

48	0,53	62,9	1,17	29,86	1,76	0,9	6,47	21,7	0,0	44,4	23,8
49	0,53	67,2	1,37	20,22	1,19	0,61	0,0	17,5	0,0	39,4	13,8
50	0,53	72,4	1,76	8,03	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	18,6	8,3

xc = 8,85 yc = 80,00 Rc = 22,422 Fs=1,801

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,36	-15,2	0,38	0,52	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
2	0,36	-14,2	0,38	1,52	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
3	0,36	-13,3	0,37	2,48	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,7	0,5
4	0,36	-12,3	0,37	3,4	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,6	0,6
5	0,36	-11,3	0,37	4,27	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,5	0,8
6	0,36	-10,4	0,37	5,1	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,4	1,0
7	0,36	-9,5	0,37	5,89	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	6,2	1,1
8	0,36	-8,5	0,37	6,64	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,9	1,2
9	0,36	-7,6	0,37	7,35	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,6	1,3
10	0,36	-6,6	0,37	8,01	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	8,2	1,5
11	0,36	-5,7	0,37	8,64	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,8	1,6
12	0,36	-4,8	0,37	9,22	0,54	0,28	0,0	17,5	0,0	9,4	1,6
13	0,36	-3,8	0,37	9,76	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,9	1,7
14	0,36	-2,9	0,36	10,27	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	10,4	1,8
15	0,36	-2,0	0,36	10,73	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,8	1,9
16	0,36	-1,0	0,36	11,16	0,66	0,33	0,0	17,5	0,0	11,2	2,0
17	0,36	-0,1	0,36	11,54	0,68	0,35	0,0	17,5	0,0	11,5	2,0
18	0,36	0,8	0,36	11,88	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	11,9	2,1
19	0,36	1,8	0,36	12,19	0,72	0,37	0,0	17,5	0,0	12,1	2,1
20	0,36	2,7	0,36	12,45	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	12,4	2,2
21	0,36	3,6	0,37	12,68	0,75	0,38	0,0	17,5	0,0	12,6	2,2
22	0,36	4,6	0,37	12,86	0,76	0,39	0,0	17,5	0,0	12,7	2,2
23	0,36	5,5	0,37	13,01	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	12,8	2,3
24	0,36	6,4	0,37	13,11	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	12,9	2,3
25	0,36	7,4	0,37	13,18	0,78	0,4	6,47	21,7	0,0	12,8	4,2
26	0,36	8,3	0,37	13,21	0,78	0,4	6,47	21,7	0,0	12,7	4,2
27	0,36	9,2	0,37	13,19	0,78	0,4	6,47	21,7	0,0	12,7	4,2
28	0,36	10,2	0,37	13,13	0,77	0,39	6,47	21,7	0,0	12,6	4,2
29	0,36	11,1	0,37	13,03	0,77	0,39	6,47	21,7	0,0	12,5	4,2
30	0,36	12,1	0,37	12,88	0,76	0,39	6,47	21,7	0,0	12,3	4,1
31	0,36	13,0	0,37	12,68	0,75	0,38	6,47	21,7	0,0	12,1	4,1
32	0,36	14,0	0,38	12,45	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	12,3	2,2
33	0,36	15,0	0,38	12,17	0,72	0,37	0,0	17,5	0,0	12,0	2,2
34	0,36	15,9	0,38	11,85	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	11,7	2,1
35	0,36	16,9	0,38	11,49	0,68	0,34	0,0	17,5	0,0	11,4	2,1
36	0,36	17,9	0,38	11,08	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	11,0	2,0
37	0,36	18,9	0,38	10,63	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,6	2,0
38	0,36	19,8	0,39	10,12	0,6	0,3	0,0	17,5	0,0	10,1	1,9
39	0,36	20,8	0,39	9,57	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	9,6	1,8
40	0,36	21,8	0,39	8,97	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	9,0	1,7
41	0,36	22,8	0,4	8,33	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,4	1,6
42	0,36	23,9	0,4	7,63	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,7	1,5
43	0,36	24,9	0,4	6,87	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	1,4
44	0,36	25,9	0,4	6,07	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,2	1,2
45	0,36	26,9	0,41	5,21	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,4	1,1
46	0,36	28,0	0,41	4,29	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	0,9

47	0,5	29,3	0,58	4,31	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,5	0,9
48	0,23	30,3	0,26	1,33	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
49	0,36	31,2	0,43	1,43	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
50	0,36	32,3	0,43	0,49	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1

xc = 11,80 yc = 79,20 Rc = 20,265 Fs=1,51

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,25	-9,4	0,26	0,19	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
2	0,25	-8,6	0,26	0,55	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
3	0,25	-7,9	0,26	0,9	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
4	0,25	-7,2	0,26	1,23	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
5	0,25	-6,5	0,26	1,55	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
6	0,25	-5,8	0,26	1,85	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,4
7	0,25	-5,0	0,25	2,14	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,2	0,5
8	0,25	-4,3	0,25	2,41	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	0,5
9	0,25	-3,6	0,25	2,67	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,6
10	0,25	-2,9	0,25	2,91	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	0,6
11	0,25	-2,2	0,25	3,14	0,19	0,09	0,0	17,5	0,0	3,2	0,7
12	0,25	-1,4	0,25	3,35	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	0,7
13	0,25	-0,7	0,25	3,54	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	0,7
14	0,25	0,0	0,25	3,73	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	0,8
15	0,25	0,7	0,25	3,89	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	0,8
16	0,25	1,4	0,25	4,05	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	0,8
17	0,25	2,2	0,25	4,18	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	0,9
18	0,25	2,9	0,25	4,31	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	0,9
19	0,25	3,6	0,25	4,41	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	0,9
20	0,25	4,3	0,25	4,5	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	0,9
21	0,25	5,0	0,25	4,58	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	0,9
22	0,25	5,7	0,26	4,64	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
23	0,25	6,5	0,26	4,69	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
24	0,25	7,2	0,26	4,72	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
25	0,25	7,9	0,26	4,74	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,0
26	0,25	8,6	0,26	4,74	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
27	0,25	9,4	0,26	4,73	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
28	0,25	10,1	0,26	4,7	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
29	0,25	10,8	0,26	4,65	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
30	0,25	11,6	0,26	4,59	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,0
31	0,25	12,3	0,26	4,51	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	0,9
32	0,25	13,0	0,26	4,42	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	0,9
33	0,25	13,8	0,26	4,31	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	0,9
34	0,25	14,5	0,26	4,19	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	0,9
35	0,25	15,2	0,26	4,04	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	0,9
36	0,25	16,0	0,26	3,88	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	0,8
37	0,25	16,7	0,27	3,71	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	0,8
38	0,25	17,5	0,27	3,52	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	0,8
39	0,25	18,2	0,27	3,31	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	0,7
40	0,25	19,0	0,27	3,08	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,7
41	0,25	19,8	0,27	2,84	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	0,6
42	0,25	20,5	0,27	2,57	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	0,6
43	0,25	21,3	0,27	2,29	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,5
44	0,25	22,1	0,27	1,99	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,4
45	0,25	22,8	0,28	1,68	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,4

46	0,26	23,6	0,29	1,39	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
47	0,24	24,4	0,27	0,98	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
48	0,25	25,2	0,28	0,76	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
49	0,25	26,0	0,28	0,47	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
50	0,25	26,8	0,28	0,16	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0

xc = 38,35 yc = 80,00 Rc = 18,691 Fs=2,454

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,51	-25,7	0,56	1,74	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	2,1	0,3
2	0,51	-24,0	0,56	5,08	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,9	0,8
3	0,42	-22,5	0,45	6,56	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	7,5	1,0
4	0,6	-20,8	0,64	13,37	0,79	0,4	0,0	17,5	0,0	15,0	2,1
5	0,51	-19,0	0,54	15,12	0,89	0,45	0,0	17,5	0,0	16,7	2,3
6	0,51	-17,3	0,53	18,43	1,09	0,55	6,47	21,7	0,0	20,8	5,0
7	0,51	-15,7	0,53	21,83	1,29	0,65	6,47	21,7	0,0	24,2	5,5
8	0,51	-14,1	0,52	25,07	1,48	0,75	6,47	21,7	0,0	27,3	6,0
9	0,51	-12,5	0,52	28,16	1,66	0,84	6,47	21,7	0,0	30,2	6,4
10	0,51	-10,9	0,52	31,09	1,83	0,93	6,47	21,7	0,0	33,0	6,8
11	0,51	-9,3	0,51	33,88	2,0	1,02	6,47	21,7	0,0	35,5	7,2
12	0,51	-7,7	0,51	36,52	2,15	1,1	6,47	21,7	0,0	37,9	7,6
13	0,51	-6,2	0,51	39,02	2,3	1,17	6,47	21,7	0,0	40,1	7,9
14	0,51	-4,6	0,51	41,37	2,44	1,24	6,47	21,7	0,0	42,2	8,2
15	0,51	-3,1	0,51	43,59	2,57	1,31	6,47	21,7	0,0	44,1	8,5
16	0,51	-1,5	0,51	45,66	2,69	1,37	6,47	21,7	0,0	45,9	8,8
17	0,51	0,1	0,51	47,59	2,81	1,43	6,47	21,7	0,0	47,6	9,1
18	0,51	1,6	0,51	49,38	2,91	1,48	6,47	21,7	0,0	49,1	9,3
19	0,51	3,2	0,51	51,03	3,01	1,53	6,47	21,7	0,0	50,6	9,6
20	0,51	4,7	0,51	52,55	3,1	1,58	22,0	26,0	0,0	51,5	14,9
21	0,51	6,3	0,51	53,94	3,18	1,62	22,0	26,0	0,0	52,6	15,1
22	0,51	7,9	0,51	55,19	3,26	1,66	22,0	26,0	0,0	53,6	15,4
23	0,51	9,5	0,52	56,29	3,32	1,69	22,0	26,0	0,0	54,5	15,7
24	0,51	11,0	0,52	57,25	3,38	1,72	22,0	26,0	0,0	55,3	15,9
25	0,51	12,6	0,52	58,05	3,42	1,74	22,0	26,0	0,0	56,0	16,2
26	0,51	14,2	0,52	58,7	3,46	1,76	22,0	26,0	0,0	56,5	16,4
27	0,51	15,8	0,53	59,19	3,49	1,78	22,0	26,0	0,0	57,0	16,7
28	0,51	17,5	0,53	59,51	3,51	1,79	22,0	26,0	0,0	57,3	16,9
29	0,51	19,1	0,54	59,66	3,52	1,79	22,0	26,0	0,0	57,5	17,2
30	0,51	20,8	0,54	59,64	3,52	1,79	22,0	26,0	0,0	57,6	17,4
31	0,51	22,4	0,55	59,45	3,51	1,78	22,0	26,0	0,0	57,6	17,7
32	0,51	24,1	0,56	59,07	3,49	1,77	22,0	26,0	0,0	57,4	18,0
33	0,51	25,9	0,56	58,51	3,45	1,76	22,0	26,0	0,0	57,1	18,2
34	0,51	27,6	0,57	57,75	3,41	1,73	22,0	26,0	0,0	56,6	18,5
35	0,51	29,4	0,58	56,78	3,35	1,7	22,0	26,0	0,0	56,0	18,8
36	0,51	31,2	0,59	55,6	3,28	1,67	22,0	26,0	0,0	55,1	19,0
37	0,51	33,0	0,61	54,19	3,2	1,63	22,0	26,0	0,0	54,1	19,3
38	0,51	34,9	0,62	52,53	3,1	1,58	22,0	26,0	0,0	52,8	19,6
39	0,51	36,8	0,63	50,62	2,99	1,52	22,0	26,0	0,0	51,3	19,8
40	0,51	38,8	0,65	48,46	2,86	1,45	6,47	21,7	0,0	53,8	13,4
41	0,51	40,8	0,67	46,01	2,71	1,38	6,47	21,7	0,0	52,0	13,5
42	0,51	42,9	0,69	43,24	2,55	1,3	6,47	21,7	0,0	49,8	13,5
43	0,51	45,1	0,72	40,11	2,37	1,2	6,47	21,7	0,0	47,2	13,5
44	0,51	47,3	0,75	36,58	2,16	1,1	6,47	21,7	0,0	44,1	13,5

45	0,51	49,7	0,79	32,59	1,92	0,98	6,47	21,7	0,0	40,2	13,3
46	0,51	52,2	0,83	28,1	1,66	0,84	6,47	21,7	0,0	35,6	13,0
47	0,51	54,8	0,88	23,2	1,37	0,7	0,0	17,5	0,0	34,0	7,6
48	0,51	57,6	0,95	17,81	1,05	0,53	0,0	17,5	0,0	27,6	6,6
49	0,51	60,6	1,04	11,57	0,68	0,35	0,0	17,5	0,0	19,2	5,0
50	0,51	64,0	1,16	4,22	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	7,6	2,2

xc = 8,85 yc = 81,60 Rc = 23,95 Fs=1,528

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,37	-14,1	0,39	0,52	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
2	0,37	-13,2	0,38	1,52	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
3	0,37	-12,2	0,38	2,49	0,15	0,07	0,0	17,5	0,0	2,7	0,6
4	0,37	-11,3	0,38	3,41	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,6	0,8
5	0,37	-10,4	0,38	4,28	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,5	0,9
6	0,37	-9,5	0,38	5,11	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,4	1,1
7	0,37	-8,6	0,38	5,91	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	6,2	1,3
8	0,37	-7,7	0,38	6,65	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,9	1,4
9	0,37	-6,8	0,38	7,36	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,6	1,6
10	0,37	-5,9	0,38	8,03	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	8,2	1,7
11	0,37	-5,0	0,38	8,65	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,8	1,8
12	0,37	-4,1	0,37	9,24	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,4	1,9
13	0,37	-3,2	0,37	9,78	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,9	2,0
14	0,37	-2,3	0,37	10,29	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	10,4	2,1
15	0,37	-1,4	0,37	10,75	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,8	2,2
16	0,37	-0,5	0,37	11,17	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	11,2	2,3
17	0,37	0,4	0,37	11,55	0,68	0,35	0,0	17,5	0,0	11,5	2,4
18	0,37	1,3	0,37	11,89	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	11,8	2,4
19	0,37	2,2	0,37	12,19	0,72	0,37	0,0	17,5	0,0	12,1	2,5
20	0,37	3,1	0,37	12,46	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	12,3	2,5
21	0,37	4,0	0,37	12,67	0,75	0,38	0,0	17,5	0,0	12,5	2,6
22	0,37	4,9	0,38	12,85	0,76	0,39	0,0	17,5	0,0	12,7	2,6
23	0,37	5,8	0,38	12,99	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	12,8	2,7
24	0,37	6,7	0,38	13,09	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	12,9	2,7
25	0,37	7,6	0,38	13,15	0,78	0,39	0,0	17,5	0,0	12,9	2,7
26	0,37	8,5	0,38	13,16	0,78	0,39	0,0	17,5	0,0	12,9	2,7
27	0,37	9,4	0,38	13,13	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	12,9	2,7
28	0,37	10,3	0,38	13,06	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	12,8	2,7
29	0,37	11,2	0,38	12,95	0,76	0,39	0,0	17,5	0,0	12,7	2,7
30	0,37	12,1	0,38	12,8	0,76	0,38	0,0	17,5	0,0	12,5	2,6
31	0,37	13,0	0,38	12,6	0,74	0,38	0,0	17,5	0,0	12,3	2,6
32	0,37	13,9	0,39	12,36	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	12,1	2,6
33	0,37	14,9	0,39	12,07	0,71	0,36	0,0	17,5	0,0	11,8	2,5
34	0,37	15,8	0,39	11,74	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	11,5	2,5
35	0,37	16,7	0,39	11,37	0,67	0,34	0,0	17,5	0,0	11,2	2,4
36	0,37	17,7	0,39	10,94	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,8	2,3
37	0,37	18,6	0,39	10,48	0,62	0,31	0,0	17,5	0,0	10,3	2,3
38	0,37	19,6	0,4	9,96	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,8	2,2
39	0,37	20,5	0,4	9,4	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,3	2,1
40	0,37	21,5	0,4	8,78	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,7	1,9
41	0,37	22,4	0,4	8,12	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	8,1	1,8
42	0,37	23,4	0,41	7,4	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,4	1,7
43	0,37	24,4	0,41	6,64	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,7	1,5

44	0,37	25,4	0,41	5,82	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,9	1,3
45	0,37	26,4	0,42	4,94	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	1,2
46	0,39	27,4	0,44	4,14	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,2	1,0
47	0,36	28,4	0,41	3,0	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	0,7
48	0,37	29,4	0,43	2,31	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,6
49	0,37	30,4	0,43	1,43	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,5	0,4
50	0,37	31,5	0,44	0,49	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1

xc = 11,80 yc = 80,80 Rc = 21,814 Fs=1,496

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,26	-8,4	0,26	0,19	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
2	0,26	-7,7	0,26	0,55	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
3	0,26	-7,0	0,26	0,9	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
4	0,26	-6,3	0,26	1,24	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
5	0,26	-5,6	0,26	1,56	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
6	0,26	-5,0	0,26	1,86	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,4
7	0,26	-4,3	0,26	2,15	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,2	0,5
8	0,26	-3,6	0,26	2,42	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	0,5
9	0,26	-2,9	0,26	2,68	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,6
10	0,26	-2,2	0,26	2,92	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	0,6
11	0,26	-1,5	0,26	3,15	0,19	0,09	0,0	17,5	0,0	3,2	0,7
12	0,26	-0,8	0,26	3,36	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	0,7
13	0,26	-0,1	0,26	3,56	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	0,8
14	0,26	0,5	0,26	3,74	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	0,8
15	0,26	1,2	0,26	3,9	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	0,8
16	0,26	1,9	0,26	4,06	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	0,8
17	0,26	2,6	0,26	4,19	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	0,9
18	0,26	3,3	0,26	4,31	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	0,9
19	0,26	4,0	0,26	4,42	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	0,9
20	0,26	4,7	0,26	4,51	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	0,9
21	0,26	5,4	0,26	4,58	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,0
22	0,26	6,1	0,26	4,64	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
23	0,26	6,8	0,26	4,68	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
24	0,26	7,4	0,26	4,71	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
25	0,26	8,1	0,26	4,72	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
26	0,26	8,8	0,26	4,72	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
27	0,26	9,5	0,27	4,7	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
28	0,26	10,2	0,27	4,66	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
29	0,26	10,9	0,27	4,61	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,0
30	0,26	11,6	0,27	4,55	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	1,0
31	0,26	12,3	0,27	4,46	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	0,9
32	0,26	13,0	0,27	4,36	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	0,9
33	0,26	13,7	0,27	4,25	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	0,9
34	0,26	14,5	0,27	4,11	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	0,9
35	0,26	15,2	0,27	3,96	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	0,8
36	0,26	15,9	0,27	3,8	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	0,8
37	0,26	16,6	0,27	3,61	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	0,8
38	0,26	17,3	0,27	3,41	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	0,7
39	0,26	18,0	0,28	3,19	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,1	0,7
40	0,26	18,8	0,28	2,96	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	0,6
41	0,26	19,5	0,28	2,7	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,6
42	0,26	20,2	0,28	2,43	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,5

43	0,26	21,0	0,28	2,14	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,5
44	0,33	21,8	0,35	2,23	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,5
45	0,2	22,5	0,21	1,14	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,3
46	0,26	23,2	0,28	1,3	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
47	0,26	23,9	0,29	1,05	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
48	0,26	24,7	0,29	0,77	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
49	0,26	25,4	0,29	0,48	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
50	0,26	26,2	0,29	0,16	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0

xc = 38,35 yc = 81,60 Rc = 19,58 Fs=2,35

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,53	-21,6	0,57	1,68	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,9	0,3
2	0,46	-20,0	0,49	4,27	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,8	0,7
3	0,5	-18,5	0,52	7,73	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	8,5	1,2
4	0,5	-17,0	0,52	10,83	0,64	0,32	0,0	17,5	0,0	11,8	1,7
5	0,5	-15,5	0,51	13,8	0,81	0,41	0,0	17,5	0,0	14,9	2,1
6	0,5	-14,0	0,51	16,64	0,98	0,5	0,0	17,5	0,0	17,7	2,5
7	0,5	-12,5	0,51	19,46	1,15	0,58	6,47	21,7	0,0	21,0	5,1
8	0,5	-11,0	0,5	22,25	1,31	0,67	6,47	21,7	0,0	23,7	5,5
9	0,5	-9,6	0,5	24,92	1,47	0,75	6,47	21,7	0,0	26,2	5,9
10	0,5	-8,1	0,5	27,45	1,62	0,82	6,47	21,7	0,0	28,6	6,3
11	0,5	-6,6	0,5	29,85	1,76	0,9	6,47	21,7	0,0	30,8	6,6
12	0,5	-5,2	0,5	32,13	1,9	0,96	6,47	21,7	0,0	32,9	7,0
13	0,5	-3,7	0,5	34,29	2,02	1,03	6,47	21,7	0,0	34,8	7,3
14	0,5	-2,3	0,5	36,32	2,14	1,09	6,47	21,7	0,0	36,6	7,6
15	0,5	-0,8	0,5	38,22	2,26	1,15	6,47	21,7	0,0	38,3	7,9
16	0,5	0,6	0,5	40,0	2,36	1,2	6,47	21,7	0,0	39,9	8,1
17	0,5	2,1	0,5	41,66	2,46	1,25	6,47	21,7	0,0	41,4	8,4
18	0,5	3,5	0,5	43,19	2,55	1,3	6,47	21,7	0,0	42,7	8,6
19	0,5	5,0	0,5	44,6	2,63	1,34	6,47	21,7	0,0	44,0	8,8
20	0,5	6,4	0,5	45,88	2,71	1,38	6,47	21,7	0,0	45,2	9,1
21	0,5	7,9	0,5	47,04	2,78	1,41	6,47	21,7	0,0	46,2	9,3
22	0,5	9,4	0,5	48,07	2,84	1,44	6,47	21,7	0,0	47,2	9,5
23	0,5	10,8	0,5	48,97	2,89	1,47	6,47	21,7	0,0	48,0	9,7
24	0,5	12,3	0,51	49,73	2,93	1,49	6,47	21,7	0,0	48,8	9,9
25	0,5	13,8	0,51	50,37	2,97	1,51	22,0	26,0	0,0	48,2	15,2
26	0,5	15,3	0,51	50,88	3,0	1,53	22,0	26,0	0,0	48,7	15,4
27	0,5	16,8	0,52	51,24	3,02	1,54	22,0	26,0	0,0	49,0	15,7
28	0,5	18,3	0,52	51,46	3,04	1,54	22,0	26,0	0,0	49,2	15,9
29	0,5	19,9	0,53	51,52	3,04	1,55	22,0	26,0	0,0	49,3	16,1
30	0,5	21,4	0,53	51,44	3,03	1,54	22,0	26,0	0,0	49,3	16,3
31	0,5	23,0	0,54	51,2	3,02	1,54	22,0	26,0	0,0	49,2	16,5
32	0,5	24,5	0,54	50,79	3,0	1,52	22,0	26,0	0,0	48,9	16,7
33	0,5	26,2	0,55	50,22	2,96	1,51	22,0	26,0	0,0	48,5	17,0
34	0,5	27,8	0,56	49,47	2,92	1,48	6,47	21,7	0,0	50,6	11,4
35	0,5	29,4	0,57	48,56	2,86	1,46	6,47	21,7	0,0	50,1	11,5
36	0,5	31,1	0,58	47,46	2,8	1,42	6,47	21,7	0,0	49,4	11,6
37	0,5	32,8	0,59	46,16	2,72	1,38	6,47	21,7	0,0	48,6	11,7
38	0,5	34,6	0,6	44,65	2,63	1,34	6,47	21,7	0,0	47,5	11,8
39	0,5	36,3	0,61	42,92	2,53	1,29	6,47	21,7	0,0	46,3	11,8
40	0,5	38,2	0,63	40,95	2,42	1,23	6,47	21,7	0,0	44,8	11,8
41	0,5	40,0	0,65	38,73	2,29	1,16	6,47	21,7	0,0	43,0	11,8

42	0,5	41,9	0,67	36,23	2,14	1,09	6,47	21,7	0,0	40,8	11,8
43	0,5	43,9	0,69	33,43	1,97	1,0	6,47	21,7	0,0	38,3	11,6
44	0,5	46,0	0,71	30,3	1,79	0,91	6,47	21,7	0,0	35,4	11,4
45	0,5	48,1	0,74	26,79	1,58	0,8	6,47	21,7	0,0	31,8	11,1
46	0,5	50,3	0,78	23,04	1,36	0,69	0,0	17,5	0,0	31,1	6,5
47	0,5	52,6	0,82	18,99	1,12	0,57	0,0	17,5	0,0	26,6	5,9
48	0,5	55,1	0,87	14,43	0,85	0,43	0,0	17,5	0,0	21,2	5,0
49	0,5	57,7	0,93	9,25	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	14,3	3,6
50	0,5	60,6	1,01	3,32	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	5,5	1,5

xc = 8,85 yc = 83,20 Rc = 25,18 Fs=1,522

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,35	-11,3	0,35	0,39	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,35	-10,5	0,35	1,14	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
3	0,35	-9,7	0,35	1,86	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,4
4	0,35	-8,9	0,35	2,55	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,6
5	0,35	-8,1	0,35	3,21	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	0,7
6	0,35	-7,3	0,35	3,84	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	0,8
7	0,35	-6,5	0,35	4,43	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
8	0,35	-5,8	0,35	5,0	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	5,1	1,1
9	0,35	-5,0	0,35	5,53	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,7	1,2
10	0,35	-4,2	0,35	6,03	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,1	1,3
11	0,35	-3,4	0,35	6,51	0,38	0,2	0,0	17,5	0,0	6,6	1,4
12	0,35	-2,6	0,35	6,95	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	1,5
13	0,35	-1,8	0,35	7,36	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,4	1,5
14	0,35	-1,0	0,35	7,74	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,8	1,6
15	0,35	-0,2	0,35	8,09	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	8,1	1,7
16	0,35	0,6	0,35	8,4	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,4	1,7
17	0,35	1,4	0,35	8,69	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,7	1,8
18	0,35	2,1	0,35	8,95	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,9	1,8
19	0,35	2,9	0,35	9,18	0,54	0,28	0,0	17,5	0,0	9,1	1,9
20	0,35	3,7	0,35	9,37	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,3	1,9
21	0,35	4,5	0,35	9,54	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	9,4	2,0
22	0,35	5,3	0,35	9,67	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,5	2,0
23	0,35	6,1	0,35	9,78	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,6	2,0
24	0,35	6,9	0,35	9,85	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,7	2,0
25	0,35	7,7	0,35	9,89	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,7	2,0
26	0,35	8,5	0,35	9,9	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,7	2,0
27	0,35	9,3	0,35	9,88	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,7	2,0
28	0,35	10,1	0,35	9,83	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,6	2,0
29	0,35	10,9	0,35	9,74	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,5	2,0
30	0,35	11,7	0,35	9,62	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,4	2,0
31	0,35	12,5	0,35	9,47	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	9,3	2,0
32	0,35	13,3	0,36	9,29	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,1	1,9
33	0,35	14,1	0,36	9,07	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	8,9	1,9
34	0,35	14,9	0,36	8,83	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,7	1,9
35	0,35	15,7	0,36	8,54	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,4	1,8
36	0,35	16,6	0,36	8,22	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	1,7
37	0,35	17,4	0,36	7,87	0,46	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	1,7
38	0,35	18,2	0,36	7,48	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,4	1,6
39	0,35	19,0	0,37	7,06	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	1,5
40	0,35	19,9	0,37	6,6	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	1,4

41	0,35	20,7	0,37	6,11	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,1	1,3
42	0,35	21,6	0,37	5,57	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,2
43	0,35	22,4	0,37	5,0	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	1,1
44	0,35	23,3	0,38	4,39	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	1,0
45	0,35	24,1	0,38	3,74	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,8	0,9
46	0,35	25,0	0,38	3,05	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	0,7
47	0,4	25,9	0,44	2,59	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,6
48	0,3	26,8	0,33	1,36	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
49	0,35	27,6	0,39	1,01	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
50	0,35	28,5	0,39	0,35	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1

xc = 11,80 yc = 82,40 Rc = 23,366 Fs=1,48

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,27	-7,6	0,27	0,19	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
2	0,27	-6,9	0,27	0,56	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
3	0,27	-6,3	0,27	0,91	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
4	0,27	-5,6	0,27	1,25	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
5	0,27	-4,9	0,27	1,57	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
6	0,27	-4,3	0,27	1,88	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,4
7	0,27	-3,6	0,27	2,17	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,2	0,5
8	0,27	-2,9	0,27	2,44	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	0,5
9	0,27	-2,3	0,27	2,7	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,6
10	0,27	-1,6	0,27	2,94	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,6
11	0,27	-0,9	0,27	3,17	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	0,7
12	0,27	-0,3	0,27	3,38	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	0,7
13	0,27	0,4	0,27	3,58	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	0,8
14	0,27	1,0	0,27	3,76	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	0,8
15	0,27	1,7	0,27	3,93	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	0,8
16	0,27	2,4	0,27	4,08	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	0,9
17	0,27	3,0	0,27	4,21	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	0,9
18	0,27	3,7	0,27	4,33	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	0,9
19	0,27	4,4	0,27	4,43	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	0,9
20	0,27	5,0	0,27	4,52	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,0
21	0,27	5,7	0,27	4,59	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,0
22	0,27	6,3	0,27	4,65	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
23	0,27	7,0	0,27	4,68	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
24	0,27	7,7	0,27	4,71	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
25	0,27	8,3	0,27	4,72	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
26	0,27	9,0	0,27	4,71	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
27	0,27	9,7	0,27	4,68	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
28	0,27	10,4	0,27	4,64	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,0
29	0,27	11,0	0,28	4,58	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,0
30	0,27	11,7	0,28	4,51	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,4	1,0
31	0,27	12,4	0,28	4,42	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	0,9
32	0,27	13,1	0,28	4,31	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	0,9
33	0,27	13,7	0,28	4,19	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	0,9
34	0,27	14,4	0,28	4,05	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	0,9
35	0,27	15,1	0,28	3,89	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	0,8
36	0,27	15,8	0,28	3,72	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	0,8
37	0,27	16,5	0,28	3,52	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	0,8
38	0,27	17,2	0,28	3,31	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	0,7
39	0,27	17,9	0,28	3,08	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,7

40	0,27	18,6	0,28	2,84	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,8	0,6
41	0,27	19,3	0,29	2,57	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,5	0,6
42	0,27	20,0	0,29	2,29	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,5
43	0,14	20,5	0,15	1,07	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,2
44	0,4	21,2	0,43	2,72	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,6
45	0,27	22,1	0,29	1,56	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
46	0,27	22,8	0,29	1,33	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
47	0,27	23,5	0,29	1,07	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,2
48	0,27	24,3	0,3	0,79	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
49	0,27	25,0	0,3	0,49	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
50	0,27	25,7	0,3	0,17	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0

xc = 38,35 yc = 83,20 Rc = 21,277 Fs=2,288

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,53	-20,8	0,57	1,61	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,3
2	0,36	-19,5	0,39	2,93	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,3	0,5
3	0,69	-18,0	0,73	10,05	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	11,1	1,6
4	0,53	-16,3	0,55	11,68	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	12,7	1,8
5	0,53	-14,8	0,55	15,0	0,88	0,45	0,0	17,5	0,0	16,1	2,3
6	0,53	-13,4	0,54	18,17	1,07	0,55	0,0	17,5	0,0	19,3	2,7
7	0,53	-11,9	0,54	21,36	1,26	0,64	6,47	21,7	0,0	23,0	5,6
8	0,53	-10,4	0,54	24,49	1,44	0,73	6,47	21,7	0,0	26,0	6,1
9	0,53	-9,0	0,54	27,47	1,62	0,82	6,47	21,7	0,0	28,8	6,6
10	0,53	-7,6	0,53	30,3	1,79	0,91	6,47	21,7	0,0	31,5	7,0
11	0,53	-6,1	0,53	33,0	1,95	0,99	6,47	21,7	0,0	34,0	7,5
12	0,53	-4,7	0,53	35,55	2,1	1,07	6,47	21,7	0,0	36,3	7,8
13	0,53	-3,3	0,53	37,96	2,24	1,14	6,47	21,7	0,0	38,5	8,2
14	0,53	-1,8	0,53	40,23	2,37	1,21	6,47	21,7	0,0	40,5	8,5
15	0,53	-0,4	0,53	42,36	2,5	1,27	6,47	21,7	0,0	42,4	8,9
16	0,53	1,0	0,53	44,35	2,62	1,33	6,47	21,7	0,0	44,2	9,2
17	0,53	2,4	0,53	46,2	2,73	1,39	6,47	21,7	0,0	45,8	9,5
18	0,53	3,9	0,53	47,92	2,83	1,44	6,47	21,7	0,0	47,4	9,8
19	0,53	5,3	0,53	49,49	2,92	1,48	6,47	21,7	0,0	48,8	10,0
20	0,53	6,7	0,53	50,92	3,0	1,53	6,47	21,7	0,0	50,1	10,3
21	0,53	8,2	0,53	52,22	3,08	1,57	6,47	21,7	0,0	51,3	10,5
22	0,53	9,6	0,54	53,36	3,15	1,6	6,47	21,7	0,0	52,3	10,8
23	0,53	11,0	0,54	54,38	3,21	1,63	22,0	26,0	0,0	52,2	16,6
24	0,53	12,5	0,54	55,25	3,26	1,66	22,0	26,0	0,0	52,9	16,9
25	0,53	14,0	0,54	55,97	3,3	1,68	22,0	26,0	0,0	53,5	17,2
26	0,53	15,4	0,55	56,53	3,34	1,7	22,0	26,0	0,0	54,0	17,4
27	0,53	16,9	0,55	56,93	3,36	1,71	22,0	26,0	0,0	54,4	17,7
28	0,53	18,4	0,56	57,16	3,37	1,71	22,0	26,0	0,0	54,6	17,9
29	0,53	19,9	0,56	57,23	3,38	1,72	22,0	26,0	0,0	54,7	18,1
30	0,53	21,4	0,57	57,12	3,37	1,71	22,0	26,0	0,0	54,6	18,4
31	0,53	23,0	0,57	56,84	3,35	1,71	22,0	26,0	0,0	54,5	18,6
32	0,53	24,5	0,58	56,38	3,33	1,69	22,0	26,0	0,0	54,2	18,8
33	0,53	26,1	0,59	55,73	3,29	1,67	22,0	26,0	0,0	53,7	19,0
34	0,53	27,7	0,6	54,88	3,24	1,65	22,0	26,0	0,0	53,0	19,3
35	0,53	29,3	0,61	53,83	3,18	1,61	22,0	26,0	0,0	52,2	19,5
36	0,53	31,0	0,62	52,57	3,1	1,58	6,47	21,7	0,0	54,6	13,1
37	0,53	32,7	0,63	51,11	3,02	1,53	6,47	21,7	0,0	53,6	13,2
38	0,53	34,4	0,64	49,41	2,92	1,48	6,47	21,7	0,0	52,4	13,2

39	0,53	36,1	0,65	47,47	2,8	1,42	6,47	21,7	0,0	50,9	13,3
40	0,53	37,9	0,67	45,26	2,67	1,36	6,47	21,7	0,0	49,2	13,2
41	0,53	39,7	0,69	42,77	2,52	1,28	6,47	21,7	0,0	47,2	13,2
42	0,53	41,6	0,71	39,98	2,36	1,2	6,47	21,7	0,0	44,8	13,1
43	0,53	43,5	0,73	36,85	2,17	1,11	6,47	21,7	0,0	41,9	12,9
44	0,53	45,5	0,75	33,4	1,97	1,0	6,47	21,7	0,0	38,6	12,6
45	0,53	47,6	0,78	29,54	1,74	0,89	6,47	21,7	0,0	34,8	12,3
46	0,53	49,8	0,82	25,29	1,49	0,76	0,0	17,5	0,0	33,7	7,2
47	0,53	52,0	0,86	20,81	1,23	0,62	0,0	17,5	0,0	28,7	6,4
48	0,53	54,4	0,91	15,77	0,93	0,47	0,0	17,5	0,0	22,7	5,4
49	0,53	56,9	0,97	10,08	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	15,2	3,8
50	0,53	59,6	1,05	3,6	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	5,8	1,6

xc = 8,85 yc = 84,80 Rc = 26,729 Fs=1,512

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,36	-10,5	0,36	0,39	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,36	-9,8	0,36	1,16	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
3	0,36	-9,0	0,36	1,89	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,4
4	0,36	-8,2	0,36	2,58	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,6
5	0,36	-7,4	0,36	3,25	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	0,7
6	0,36	-6,7	0,36	3,88	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	0,8
7	0,36	-5,9	0,36	4,48	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
8	0,36	-5,1	0,36	5,05	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,2	1,1
9	0,36	-4,4	0,36	5,59	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,7	1,2
10	0,36	-3,6	0,36	6,1	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,2	1,3
11	0,36	-2,8	0,36	6,57	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,6	1,4
12	0,36	-2,1	0,36	7,02	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	7,1	1,5
13	0,36	-1,3	0,36	7,43	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,5	1,6
14	0,36	-0,6	0,36	7,81	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,8	1,6
15	0,36	0,2	0,36	8,16	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	8,2	1,7
16	0,36	1,0	0,36	8,48	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,5	1,8
17	0,36	1,7	0,36	8,77	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,7	1,8
18	0,36	2,5	0,36	9,02	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	9,0	1,9
19	0,36	3,3	0,36	9,25	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,2	1,9
20	0,36	4,0	0,36	9,44	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	9,3	2,0
21	0,36	4,8	0,36	9,61	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,5	2,0
22	0,36	5,6	0,36	9,74	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,6	2,0
23	0,36	6,3	0,36	9,84	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,7	2,0
24	0,36	7,1	0,36	9,9	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,7	2,0
25	0,36	7,9	0,36	9,94	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,8	2,1
26	0,36	8,6	0,36	9,94	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,7	2,1
27	0,36	9,4	0,36	9,91	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,7	2,1
28	0,36	10,2	0,36	9,85	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,6	2,0
29	0,36	11,0	0,36	9,76	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,6	2,0
30	0,36	11,7	0,36	9,63	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,4	2,0
31	0,36	12,5	0,36	9,47	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	9,3	2,0
32	0,36	13,3	0,37	9,28	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,1	1,9
33	0,36	14,1	0,37	9,05	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,9	1,9
34	0,36	14,9	0,37	8,79	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,6	1,9
35	0,36	15,7	0,37	8,49	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,3	1,8
36	0,36	16,5	0,37	8,16	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	8,0	1,7
37	0,36	17,3	0,37	7,79	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,7	1,7

38	0,36	18,1	0,37	7,39	0,44	0,22	0,0	17,5	0,0	7,3	1,6
39	0,36	18,9	0,38	6,95	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,9	1,5
40	0,36	19,7	0,38	6,48	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,4	1,4
41	0,36	20,5	0,38	5,96	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,3
42	0,36	21,3	0,38	5,41	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,4	1,2
43	0,36	22,1	0,38	4,82	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,8	1,1
44	0,36	22,9	0,39	4,2	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	0,9
45	0,36	23,8	0,39	3,53	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	0,8
46	0,26	24,5	0,28	2,1	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,5
47	0,46	25,3	0,5	2,96	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,7
48	0,36	26,3	0,4	1,65	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,4
49	0,36	27,2	0,4	1,02	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
50	0,36	28,0	0,4	0,35	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1

xc = 35,40 yc = 84,00 Rc = 21,299 Fs=3,662

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,45	-13,5	0,46	0,88	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,1
2	0,45	-12,2	0,46	2,58	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,2
3	0,31	-11,2	0,32	2,75	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,9	0,3
4	0,58	-10,0	0,59	7,59	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,8	0,7
5	0,45	-8,6	0,45	8,04	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	8,2	0,7
6	0,45	-7,4	0,45	9,88	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	10,1	0,9
7	0,45	-6,2	0,45	11,65	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	11,8	1,0
8	0,45	-5,0	0,45	13,33	0,79	0,4	0,0	17,5	0,0	13,5	1,2
9	0,45	-3,8	0,45	14,94	0,88	0,45	0,0	17,5	0,0	15,1	1,3
10	0,45	-2,6	0,45	16,49	0,97	0,49	6,47	21,7	0,0	16,6	2,6
11	0,45	-1,4	0,45	18,05	1,07	0,54	6,47	21,7	0,0	18,1	2,8
12	0,45	-0,2	0,45	19,54	1,15	0,59	6,47	21,7	0,0	19,5	2,9
13	0,45	1,0	0,45	20,94	1,24	0,63	6,47	21,7	0,0	20,9	3,1
14	0,45	2,2	0,45	22,26	1,31	0,67	6,47	21,7	0,0	22,2	3,2
15	0,45	3,4	0,45	23,49	1,39	0,7	6,47	21,7	0,0	23,3	3,3
16	0,45	4,6	0,45	24,65	1,45	0,74	6,47	21,7	0,0	24,4	3,5
17	0,45	5,8	0,45	25,72	1,52	0,77	6,47	21,7	0,0	25,5	3,6
18	0,45	7,0	0,45	26,7	1,58	0,8	6,47	21,7	0,0	26,5	3,7
19	0,45	8,2	0,45	27,6	1,63	0,83	6,47	21,7	0,0	27,3	3,8
20	0,45	9,5	0,45	28,42	1,68	0,85	6,47	21,7	0,0	28,2	3,9
21	0,45	10,7	0,45	29,14	1,72	0,87	6,47	21,7	0,0	28,9	4,0
22	0,45	11,9	0,45	29,78	1,76	0,89	6,47	21,7	0,0	29,6	4,1
23	0,45	13,1	0,46	30,34	1,79	0,91	6,47	21,7	0,0	30,2	4,2
24	0,45	14,4	0,46	30,8	1,82	0,92	6,47	21,7	0,0	30,7	4,3
25	0,45	15,6	0,46	31,17	1,84	0,94	6,47	21,7	0,0	31,2	4,4
26	0,45	16,8	0,47	31,45	1,86	0,94	6,47	21,7	0,0	31,6	4,4
27	0,45	18,1	0,47	31,64	1,87	0,95	6,47	21,7	0,0	31,9	4,5
28	0,45	19,4	0,47	31,73	1,87	0,95	6,47	21,7	0,0	32,1	4,6
29	0,45	20,6	0,48	31,72	1,87	0,95	6,47	21,7	0,0	32,3	4,6
30	0,45	21,9	0,48	31,6	1,86	0,95	6,47	21,7	0,0	32,3	4,7
31	0,45	23,2	0,48	31,39	1,85	0,94	6,47	21,7	0,0	32,3	4,7
32	0,45	24,5	0,49	31,05	1,83	0,93	6,47	21,7	0,0	32,1	4,8
33	0,45	25,8	0,49	30,61	1,81	0,92	6,47	21,7	0,0	31,9	4,8
34	0,45	27,2	0,5	30,06	1,77	0,9	6,47	21,7	0,0	31,6	4,9
35	0,45	28,5	0,51	29,39	1,73	0,88	6,47	21,7	0,0	31,1	4,9
36	0,45	29,9	0,51	28,59	1,69	0,86	6,47	21,7	0,0	30,6	4,9

37	0,45	31,3	0,52	27,67	1,63	0,83	6,47	21,7	0,0	29,9	4,9
38	0,45	32,7	0,53	26,61	1,57	0,8	6,47	21,7	0,0	29,0	4,9
39	0,45	34,2	0,54	25,42	1,5	0,76	6,47	21,7	0,0	28,0	4,8
40	0,45	35,6	0,55	24,08	1,42	0,72	6,47	21,7	0,0	26,8	4,8
41	0,45	37,1	0,56	22,59	1,33	0,68	6,47	21,7	0,0	25,5	4,7
42	0,45	38,6	0,57	20,93	1,23	0,63	6,47	21,7	0,0	23,9	4,6
43	0,45	40,2	0,58	19,21	1,13	0,58	0,0	17,5	0,0	23,4	2,6
44	0,45	41,8	0,6	17,36	1,02	0,52	0,0	17,5	0,0	21,6	2,5
45	0,45	43,4	0,61	15,33	0,9	0,46	0,0	17,5	0,0	19,5	2,3
46	0,45	45,0	0,63	13,09	0,77	0,39	0,0	17,5	0,0	17,1	2,1
47	0,45	46,8	0,65	10,64	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	14,2	1,8
48	0,45	48,5	0,67	7,95	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	10,9	1,4
49	0,45	50,4	0,7	5,0	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	7,1	1,0
50	0,45	52,3	0,73	1,75	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	2,6	0,4

xc = 38,35 yc = 84,80 Rc = 22,863 Fs=2,245

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,56	-19,7	0,59	1,71	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,9	0,3
2	0,5	-18,3	0,52	4,35	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,8	0,7
3	0,61	-16,8	0,64	9,28	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	10,1	1,5
4	0,56	-15,3	0,58	12,31	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	13,3	1,9
5	0,56	-13,9	0,57	15,86	0,94	0,48	0,0	17,5	0,0	16,9	2,4
6	0,56	-12,5	0,57	19,26	1,14	0,58	0,0	17,5	0,0	20,4	2,9
7	0,56	-11,0	0,57	22,7	1,34	0,68	6,47	21,7	0,0	24,3	6,0
8	0,56	-9,6	0,56	26,05	1,54	0,78	6,47	21,7	0,0	27,5	6,6
9	0,56	-8,2	0,56	29,24	1,73	0,88	6,47	21,7	0,0	30,6	7,1
10	0,56	-6,8	0,56	32,28	1,9	0,97	6,47	21,7	0,0	33,4	7,6
11	0,56	-5,4	0,56	35,16	2,07	1,05	6,47	21,7	0,0	36,1	8,0
12	0,56	-4,0	0,56	37,9	2,24	1,14	6,47	21,7	0,0	38,6	8,5
13	0,56	-2,6	0,56	40,48	2,39	1,21	6,47	21,7	0,0	40,9	8,9
14	0,56	-1,2	0,56	42,92	2,53	1,29	6,47	21,7	0,0	43,1	9,2
15	0,56	0,2	0,56	45,2	2,67	1,36	6,47	21,7	0,0	45,2	9,6
16	0,56	1,6	0,56	47,33	2,79	1,42	6,47	21,7	0,0	47,1	9,9
17	0,56	2,9	0,56	49,32	2,91	1,48	6,47	21,7	0,0	48,9	10,3
18	0,56	4,3	0,56	51,15	3,02	1,53	6,47	21,7	0,0	50,5	10,6
19	0,56	5,7	0,56	52,83	3,12	1,59	6,47	21,7	0,0	52,0	10,9
20	0,56	7,1	0,56	54,37	3,21	1,63	6,47	21,7	0,0	53,4	11,2
21	0,56	8,5	0,56	55,74	3,29	1,67	6,47	21,7	0,0	54,7	11,4
22	0,56	10,0	0,56	56,98	3,36	1,71	22,0	26,0	0,0	54,8	17,7
23	0,56	11,4	0,57	58,07	3,43	1,74	22,0	26,0	0,0	55,7	18,0
24	0,56	12,8	0,57	59,0	3,48	1,77	22,0	26,0	0,0	56,4	18,3
25	0,56	14,2	0,57	59,75	3,53	1,79	22,0	26,0	0,0	57,1	18,6
26	0,56	15,7	0,58	60,33	3,56	1,81	22,0	26,0	0,0	57,6	18,9
27	0,56	17,1	0,58	60,74	3,58	1,82	22,0	26,0	0,0	57,9	19,1
28	0,56	18,6	0,59	60,97	3,6	1,83	22,0	26,0	0,0	58,2	19,4
29	0,56	20,0	0,59	61,03	3,6	1,83	22,0	26,0	0,0	58,2	19,6
30	0,56	21,5	0,6	60,9	3,59	1,83	22,0	26,0	0,0	58,2	19,9
31	0,56	23,0	0,6	60,58	3,57	1,82	22,0	26,0	0,0	58,0	20,1
32	0,56	24,6	0,61	60,07	3,54	1,8	22,0	26,0	0,0	57,6	20,3
33	0,56	26,1	0,62	59,35	3,5	1,78	22,0	26,0	0,0	57,0	20,5
34	0,56	27,7	0,63	58,42	3,45	1,75	22,0	26,0	0,0	56,3	20,7
35	0,56	29,2	0,64	57,27	3,38	1,72	22,0	26,0	0,0	55,4	20,9

36	0,56	30,8	0,65	55,89	3,3	1,68	22,0	26,0	0,0	54,3	21,1
37	0,56	32,5	0,66	54,29	3,2	1,63	6,47	21,7	0,0	56,7	14,2
38	0,56	34,2	0,67	52,45	3,09	1,57	6,47	21,7	0,0	55,4	14,2
39	0,56	35,8	0,68	50,35	2,97	1,51	6,47	21,7	0,0	53,8	14,2
40	0,56	37,6	0,7	47,97	2,83	1,44	6,47	21,7	0,0	51,9	14,2
41	0,56	39,4	0,72	45,28	2,67	1,36	6,47	21,7	0,0	49,7	14,1
42	0,56	41,2	0,74	42,3	2,5	1,27	6,47	21,7	0,0	47,1	13,9
43	0,56	43,1	0,76	38,99	2,3	1,17	6,47	21,7	0,0	44,0	13,7
44	0,56	45,0	0,78	35,28	2,08	1,06	6,47	21,7	0,0	40,5	13,3
45	0,56	47,0	0,81	31,16	1,84	0,93	6,47	21,7	0,0	36,3	12,9
46	0,56	49,1	0,85	26,59	1,57	0,8	0,0	17,5	0,0	34,9	7,5
47	0,56	51,3	0,89	21,83	1,29	0,66	0,0	17,5	0,0	29,7	6,7
48	0,56	53,5	0,93	16,51	0,97	0,5	0,0	17,5	0,0	23,3	5,5
49	0,56	55,9	0,99	10,52	0,62	0,32	0,0	17,5	0,0	15,6	3,9
50	0,56	58,5	1,06	3,74	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	5,8	1,6

xc = 8,85 yc = 86,40 Rc = 28,282 Fs=1,501

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,37	-9,8	0,37	0,4	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,37	-9,1	0,37	1,17	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
3	0,37	-8,3	0,37	1,91	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,4
4	0,37	-7,6	0,37	2,62	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,7	0,6
5	0,37	-6,8	0,37	3,29	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	0,7
6	0,37	-6,1	0,37	3,93	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	0,9
7	0,37	-5,3	0,37	4,54	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,0
8	0,37	-4,6	0,37	5,12	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,2	1,1
9	0,37	-3,8	0,37	5,66	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,8	1,2
10	0,37	-3,1	0,37	6,17	0,36	0,19	0,0	17,5	0,0	6,3	1,3
11	0,37	-2,4	0,37	6,65	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,7	1,4
12	0,37	-1,6	0,37	7,1	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,1	1,5
13	0,37	-0,9	0,37	7,52	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,5	1,6
14	0,37	-0,1	0,37	7,9	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,9	1,7
15	0,37	0,6	0,37	8,25	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,2	1,7
16	0,37	1,3	0,37	8,57	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,5	1,8
17	0,37	2,1	0,37	8,86	0,52	0,27	0,0	17,5	0,0	8,8	1,8
18	0,37	2,8	0,37	9,12	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	9,0	1,9
19	0,37	3,6	0,37	9,34	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,2	1,9
20	0,37	4,3	0,37	9,53	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	9,4	2,0
21	0,37	5,1	0,37	9,69	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,6	2,0
22	0,37	5,8	0,37	9,82	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,7	2,0
23	0,37	6,5	0,37	9,92	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,7	2,1
24	0,37	7,3	0,37	9,98	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,8	2,1
25	0,37	8,0	0,37	10,01	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,8	2,1
26	0,37	8,8	0,37	10,0	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,8	2,1
27	0,37	9,5	0,37	9,97	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,8	2,1
28	0,37	10,3	0,37	9,9	0,58	0,3	0,0	17,5	0,0	9,7	2,1
29	0,37	11,0	0,37	9,8	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,6	2,1
30	0,37	11,8	0,37	9,66	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,5	2,0
31	0,37	12,6	0,37	9,49	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	9,3	2,0
32	0,37	13,3	0,38	9,28	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,1	2,0
33	0,37	14,1	0,38	9,04	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,9	1,9
34	0,37	14,8	0,38	8,77	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,6	1,9

35	0,37	15,6	0,38	8,46	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	8,3	1,8
36	0,37	16,4	0,38	8,11	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	8,0	1,7
37	0,37	17,2	0,38	7,73	0,46	0,23	0,0	17,5	0,0	7,6	1,7
38	0,37	17,9	0,38	7,31	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	1,6
39	0,37	18,7	0,39	6,85	0,4	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	1,5
40	0,37	19,5	0,39	6,36	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,3	1,4
41	0,37	20,3	0,39	5,83	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,8	1,3
42	0,37	21,1	0,39	5,26	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,2
43	0,37	21,9	0,39	4,65	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
44	0,49	22,8	0,53	5,23	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,2	1,2
45	0,24	23,6	0,26	2,12	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,1	0,5
46	0,37	24,3	0,4	2,83	0,17	0,08	0,0	17,5	0,0	2,8	0,7
47	0,37	25,1	0,4	2,28	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,5
48	0,37	25,9	0,41	1,68	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,4
49	0,37	26,7	0,41	1,04	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,2
50	0,37	27,6	0,41	0,36	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1

xc = 11,80 yc = 85,60 Rc = 26,04 Fs=1,498

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,19	-2,0	0,19	0,06	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0
2	0,19	-1,6	0,19	0,18	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
3	0,19	-1,2	0,19	0,3	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
4	0,19	-0,8	0,19	0,41	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
5	0,19	-0,3	0,19	0,52	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
6	0,19	0,1	0,19	0,62	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
7	0,19	0,5	0,19	0,72	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
8	0,19	0,9	0,19	0,81	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
9	0,19	1,4	0,19	0,89	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
10	0,19	1,8	0,19	0,97	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
11	0,19	2,2	0,19	1,05	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
12	0,19	2,6	0,19	1,12	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,2
13	0,19	3,0	0,19	1,19	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,2
14	0,19	3,5	0,19	1,25	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
15	0,19	3,9	0,19	1,31	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
16	0,19	4,3	0,19	1,36	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
17	0,19	4,7	0,19	1,4	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
18	0,19	5,2	0,19	1,44	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
19	0,19	5,6	0,19	1,48	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
20	0,19	6,0	0,19	1,51	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
21	0,19	6,4	0,19	1,53	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
22	0,19	6,9	0,19	1,55	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
23	0,19	7,3	0,19	1,57	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
24	0,19	7,7	0,19	1,58	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
25	0,19	8,1	0,19	1,59	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
26	0,19	8,6	0,19	1,59	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
27	0,19	9,0	0,19	1,58	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
28	0,19	9,4	0,19	1,57	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
29	0,19	9,9	0,19	1,55	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
30	0,19	10,3	0,2	1,53	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
31	0,19	10,7	0,2	1,51	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
32	0,19	11,1	0,2	1,47	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
33	0,19	11,6	0,2	1,44	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3

34	0,19	12,0	0,2	1,39	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
35	0,19	12,4	0,2	1,35	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
36	0,19	12,9	0,2	1,29	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
37	0,19	13,3	0,2	1,23	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
38	0,19	13,7	0,2	1,17	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,1	0,2
39	0,19	14,2	0,2	1,1	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,2
40	0,19	14,6	0,2	1,03	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
41	0,19	15,0	0,2	0,95	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
42	0,19	15,5	0,2	0,86	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
43	0,19	15,9	0,2	0,77	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
44	0,19	16,4	0,2	0,67	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,1
45	0,19	16,8	0,2	0,57	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
46	0,19	17,2	0,2	0,46	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
47	0,19	17,7	0,2	0,34	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
48	0,25	18,2	0,27	0,27	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
49	0,13	18,6	0,14	0,07	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0
50	0,19	19,0	0,2	0,04	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,0	0,0

xc = 38,35 yc = 86,40 Rc = 24,359 Fs=2,197

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,57	-18,4	0,61	1,76	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,9	0,3
2	0,46	-17,1	0,48	3,85	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	4,2	0,6
3	0,69	-15,7	0,72	10,24	0,6	0,31	0,0	17,5	0,0	11,1	1,7
4	0,57	-14,1	0,59	12,76	0,75	0,38	0,0	17,5	0,0	13,6	2,0
5	0,57	-12,8	0,59	16,44	0,97	0,49	0,0	17,5	0,0	17,4	2,6
6	0,57	-11,4	0,59	19,96	1,18	0,6	0,0	17,5	0,0	21,0	3,1
7	0,57	-10,0	0,58	23,52	1,39	0,71	6,47	21,7	0,0	25,0	6,3
8	0,57	-8,6	0,58	26,99	1,59	0,81	6,47	21,7	0,0	28,3	6,9
9	0,57	-7,3	0,58	30,3	1,79	0,91	6,47	21,7	0,0	31,5	7,5
10	0,57	-5,9	0,58	33,45	1,97	1,0	6,47	21,7	0,0	34,4	8,0
11	0,57	-4,5	0,58	36,44	2,15	1,09	6,47	21,7	0,0	37,2	8,5
12	0,57	-3,2	0,58	39,27	2,32	1,18	6,47	21,7	0,0	39,8	8,9
13	0,57	-1,8	0,58	41,95	2,48	1,26	6,47	21,7	0,0	42,3	9,4
14	0,57	-0,5	0,57	44,47	2,62	1,33	6,47	21,7	0,0	44,6	9,8
15	0,57	0,9	0,57	46,84	2,76	1,41	6,47	21,7	0,0	46,7	10,1
16	0,57	2,2	0,58	49,05	2,89	1,47	6,47	21,7	0,0	48,7	10,5
17	0,57	3,6	0,58	51,1	3,01	1,53	6,47	21,7	0,0	50,5	10,9
18	0,57	4,9	0,58	53,0	3,13	1,59	6,47	21,7	0,0	52,2	11,2
19	0,57	6,3	0,58	54,73	3,23	1,64	6,47	21,7	0,0	53,8	11,5
20	0,57	7,7	0,58	56,31	3,32	1,69	6,47	21,7	0,0	55,2	11,8
21	0,57	9,0	0,58	57,73	3,41	1,73	6,47	21,7	0,0	56,6	12,1
22	0,57	10,4	0,58	59,0	3,48	1,77	22,0	26,0	0,0	56,6	18,7
23	0,57	11,8	0,59	60,12	3,55	1,8	22,0	26,0	0,0	57,5	19,0
24	0,57	13,2	0,59	61,06	3,6	1,83	22,0	26,0	0,0	58,3	19,4
25	0,57	14,5	0,59	61,82	3,65	1,85	22,0	26,0	0,0	58,9	19,6
26	0,57	16,0	0,6	62,4	3,68	1,87	22,0	26,0	0,0	59,4	19,9
27	0,57	17,4	0,6	62,81	3,71	1,88	22,0	26,0	0,0	59,8	20,2
28	0,57	18,8	0,61	63,03	3,72	1,89	22,0	26,0	0,0	60,0	20,5
29	0,57	20,2	0,61	63,06	3,72	1,89	22,0	26,0	0,0	60,0	20,7
30	0,57	21,7	0,62	62,9	3,71	1,89	22,0	26,0	0,0	59,9	21,0
31	0,57	23,1	0,63	62,55	3,69	1,88	22,0	26,0	0,0	59,7	21,2
32	0,57	24,6	0,63	61,99	3,66	1,86	22,0	26,0	0,0	59,3	21,4

33	0,57	26,1	0,64	61,21	3,61	1,84	22,0	26,0	0,0	58,7	21,6
34	0,57	27,6	0,65	60,22	3,55	1,81	22,0	26,0	0,0	57,9	21,8
35	0,57	29,2	0,66	59,0	3,48	1,77	22,0	26,0	0,0	56,8	22,0
36	0,57	30,7	0,67	57,54	3,39	1,73	22,0	26,0	0,0	55,6	22,1
37	0,57	32,3	0,68	55,85	3,3	1,68	6,47	21,7	0,0	58,2	14,8
38	0,57	33,9	0,69	53,91	3,18	1,62	6,47	21,7	0,0	56,7	14,8
39	0,57	35,6	0,71	51,7	3,05	1,55	6,47	21,7	0,0	55,0	14,8
40	0,57	37,2	0,72	49,21	2,9	1,48	6,47	21,7	0,0	52,9	14,7
41	0,57	39,0	0,74	46,44	2,74	1,39	6,47	21,7	0,0	50,6	14,6
42	0,57	40,7	0,76	43,35	2,56	1,3	6,47	21,7	0,0	47,8	14,4
43	0,57	42,5	0,78	39,89	2,35	1,2	6,47	21,7	0,0	44,6	14,1
44	0,57	44,4	0,8	36,05	2,13	1,08	6,47	21,7	0,0	40,9	13,7
45	0,57	46,3	0,83	31,77	1,87	0,95	6,47	21,7	0,0	36,5	13,1
46	0,57	48,3	0,86	27,07	1,6	0,81	0,0	17,5	0,0	35,1	7,6
47	0,57	50,4	0,9	22,17	1,31	0,67	0,0	17,5	0,0	29,6	6,7
48	0,57	52,6	0,95	16,72	0,99	0,5	0,0	17,5	0,0	23,2	5,5
49	0,57	54,9	1,0	10,62	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	15,3	3,8
50	0,57	57,3	1,06	3,76	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	5,7	1,5

xc = 8,85 yc = 88,00 Rc = 29,552 Fs=1,502

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,33	-7,4	0,33	0,28	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
2	0,33	-6,7	0,33	0,83	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
3	0,33	-6,1	0,33	1,36	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
4	0,33	-5,4	0,33	1,86	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,4
5	0,33	-4,8	0,33	2,34	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,5
6	0,33	-4,2	0,33	2,79	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,8	0,6
7	0,33	-3,5	0,33	3,23	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	0,7
8	0,33	-2,9	0,33	3,64	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	0,8
9	0,33	-2,2	0,33	4,02	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,1	0,9
10	0,33	-1,6	0,33	4,39	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	0,9
11	0,33	-0,9	0,33	4,73	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,0
12	0,33	-0,3	0,33	5,05	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,1	1,1
13	0,33	0,3	0,33	5,35	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,1
14	0,33	1,0	0,33	5,62	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,2
15	0,33	1,6	0,33	5,87	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,2
16	0,33	2,3	0,33	6,1	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,1	1,3
17	0,33	2,9	0,33	6,31	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,2	1,3
18	0,33	3,6	0,33	6,49	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,4	1,3
19	0,33	4,2	0,33	6,65	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,6	1,4
20	0,33	4,8	0,33	6,79	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,7	1,4
21	0,33	5,5	0,33	6,9	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	1,4
22	0,33	6,1	0,33	6,99	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,9	1,5
23	0,33	6,8	0,33	7,06	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,9	1,5
24	0,33	7,4	0,33	7,1	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	1,5
25	0,33	8,1	0,33	7,12	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	1,5
26	0,33	8,7	0,33	7,12	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	1,5
27	0,33	9,4	0,34	7,1	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	1,5
28	0,33	10,0	0,34	7,05	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,9	1,5
29	0,33	10,7	0,34	6,97	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	1,5
30	0,33	11,3	0,34	6,88	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	1,4
31	0,33	12,0	0,34	6,76	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,6	1,4

32	0,33	12,6	0,34	6,61	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	1,4
33	0,33	13,3	0,34	6,44	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,3	1,4
34	0,33	14,0	0,34	6,25	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,1	1,3
35	0,33	14,6	0,34	6,03	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,3
36	0,33	15,3	0,34	5,78	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,7	1,2
37	0,33	16,0	0,34	5,51	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,4	1,2
38	0,33	16,6	0,35	5,22	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,1	1,1
39	0,33	17,3	0,35	4,89	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,8	1,1
40	0,33	18,0	0,35	4,55	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,0
41	0,33	18,6	0,35	4,17	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,1	0,9
42	0,33	19,3	0,35	3,77	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,7	0,8
43	0,33	20,0	0,35	3,35	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	0,7
44	0,33	20,7	0,35	2,89	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	0,6
45	0,33	21,4	0,36	2,41	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,5
46	0,27	22,0	0,29	1,6	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
47	0,39	22,7	0,42	1,78	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,8	0,4
48	0,33	23,5	0,36	1,1	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,3
49	0,33	24,2	0,36	0,68	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
50	0,33	24,9	0,36	0,23	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 11,80 yc = 87,20 Rc = 27,613 Fs=1,488

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,2	-1,6	0,2	0,07	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0
2	0,2	-1,2	0,2	0,19	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
3	0,2	-0,8	0,2	0,31	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
4	0,2	-0,3	0,2	0,43	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
5	0,2	0,1	0,2	0,54	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
6	0,2	0,5	0,2	0,65	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
7	0,2	0,9	0,2	0,75	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
8	0,2	1,3	0,2	0,84	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
9	0,2	1,7	0,2	0,93	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
10	0,2	2,1	0,2	1,02	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
11	0,2	2,6	0,2	1,09	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,2
12	0,2	3,0	0,2	1,17	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,2
13	0,2	3,4	0,2	1,23	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
14	0,2	3,8	0,2	1,3	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
15	0,2	4,2	0,2	1,35	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
16	0,2	4,7	0,2	1,4	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
17	0,2	5,1	0,2	1,45	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
18	0,2	5,5	0,2	1,49	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
19	0,2	5,9	0,2	1,53	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
20	0,2	6,3	0,2	1,55	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
21	0,2	6,7	0,2	1,58	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
22	0,2	7,2	0,2	1,6	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
23	0,2	7,6	0,2	1,61	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
24	0,2	8,0	0,2	1,62	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
25	0,2	8,4	0,2	1,62	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
26	0,2	8,8	0,2	1,61	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
27	0,2	9,3	0,2	1,6	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
28	0,2	9,7	0,2	1,59	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
29	0,2	10,1	0,2	1,57	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
30	0,2	10,5	0,2	1,54	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3

31	0,2	11,0	0,2	1,51	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
32	0,2	11,4	0,2	1,47	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
33	0,2	11,8	0,21	1,43	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
34	0,2	12,2	0,21	1,38	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
35	0,2	12,7	0,21	1,32	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
36	0,2	13,1	0,21	1,26	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
37	0,2	13,5	0,21	1,19	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
38	0,2	13,9	0,21	1,12	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,2
39	0,2	14,4	0,21	1,04	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
40	0,2	14,8	0,21	0,96	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
41	0,2	15,2	0,21	0,87	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
42	0,2	15,7	0,21	0,77	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
43	0,2	16,1	0,21	0,67	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,1
44	0,2	16,5	0,21	0,56	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
45	0,3	17,1	0,31	0,62	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
46	0,1	17,5	0,11	0,16	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
47	0,2	17,8	0,21	0,26	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
48	0,2	18,3	0,21	0,19	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
49	0,2	18,7	0,21	0,12	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0
50	0,2	19,2	0,21	0,04	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,0	0,0

xc = 35,40 yc = 87,20 Rc = 24,36 Fs=3,052

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,48	-11,4	0,49	0,95	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,1
2	0,59	-10,1	0,6	3,68	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,8	0,4
3	0,37	-9,0	0,37	3,78	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,9	0,4
4	0,48	-7,9	0,49	6,87	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	0,7
5	0,48	-6,8	0,48	8,98	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	9,2	1,0
6	0,48	-5,7	0,48	11,01	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	11,2	1,2
7	0,48	-4,5	0,48	12,94	0,76	0,39	0,0	17,5	0,0	13,1	1,4
8	0,48	-3,4	0,48	14,8	0,87	0,44	0,0	17,5	0,0	14,9	1,5
9	0,48	-2,3	0,48	16,57	0,98	0,5	0,0	17,5	0,0	16,6	1,7
10	0,48	-1,1	0,48	18,29	1,08	0,55	6,47	21,7	0,0	18,4	3,4
11	0,48	0,0	0,48	20,01	1,18	0,6	6,47	21,7	0,0	20,0	3,6
12	0,48	1,1	0,48	21,64	1,28	0,65	6,47	21,7	0,0	21,6	3,8
13	0,48	2,3	0,48	23,18	1,37	0,7	6,47	21,7	0,0	23,0	4,0
14	0,48	3,4	0,48	24,62	1,45	0,74	6,47	21,7	0,0	24,4	4,2
15	0,48	4,5	0,48	25,97	1,53	0,78	6,47	21,7	0,0	25,7	4,4
16	0,48	5,7	0,48	27,24	1,61	0,82	6,47	21,7	0,0	26,9	4,6
17	0,48	6,8	0,48	28,4	1,68	0,85	6,47	21,7	0,0	28,0	4,7
18	0,48	8,0	0,49	29,48	1,74	0,88	6,47	21,7	0,0	29,1	4,9
19	0,48	9,1	0,49	30,46	1,8	0,91	6,47	21,7	0,0	30,1	5,0
20	0,48	10,2	0,49	31,34	1,85	0,94	6,47	21,7	0,0	30,9	5,2
21	0,48	11,4	0,49	32,13	1,9	0,96	6,47	21,7	0,0	31,7	5,3
22	0,48	12,6	0,49	32,82	1,94	0,98	6,47	21,7	0,0	32,5	5,4
23	0,48	13,7	0,5	33,42	1,97	1,0	6,47	21,7	0,0	33,1	5,5
24	0,48	14,9	0,5	33,91	2,0	1,02	6,47	21,7	0,0	33,6	5,6
25	0,48	16,1	0,5	34,3	2,02	1,03	6,47	21,7	0,0	34,1	5,7
26	0,48	17,2	0,5	34,59	2,04	1,04	6,47	21,7	0,0	34,5	5,8
27	0,48	18,4	0,51	34,77	2,05	1,04	6,47	21,7	0,0	34,8	5,9
28	0,48	19,6	0,51	34,85	2,06	1,05	6,47	21,7	0,0	35,0	6,0
29	0,48	20,8	0,52	34,81	2,05	1,04	6,47	21,7	0,0	35,1	6,1

30	0,48	22,1	0,52	34,65	2,04	1,04	6,47	21,7	0,0	35,1	6,1
31	0,48	23,3	0,52	34,38	2,03	1,03	6,47	21,7	0,0	35,0	6,2
32	0,48	24,5	0,53	33,99	2,01	1,02	6,47	21,7	0,0	34,8	6,2
33	0,48	25,8	0,53	33,47	1,97	1,0	6,47	21,7	0,0	34,5	6,2
34	0,48	27,0	0,54	32,84	1,94	0,99	6,47	21,7	0,0	34,0	6,3
35	0,48	28,3	0,55	32,07	1,89	0,96	6,47	21,7	0,0	33,5	6,3
36	0,48	29,6	0,55	31,17	1,84	0,94	6,47	21,7	0,0	32,8	6,3
37	0,48	30,9	0,56	30,13	1,78	0,9	6,47	21,7	0,0	31,9	6,2
38	0,48	32,2	0,57	28,94	1,71	0,87	6,47	21,7	0,0	30,9	6,2
39	0,48	33,6	0,58	27,61	1,63	0,83	6,47	21,7	0,0	29,8	6,1
40	0,48	35,0	0,59	26,11	1,54	0,78	6,47	21,7	0,0	28,4	6,0
41	0,48	36,4	0,6	24,45	1,44	0,73	6,47	21,7	0,0	26,8	5,9
42	0,48	37,8	0,61	22,63	1,34	0,68	0,0	17,5	0,0	26,5	3,5
43	0,48	39,2	0,62	20,78	1,23	0,62	0,0	17,5	0,0	24,7	3,3
44	0,48	40,7	0,63	18,74	1,11	0,56	0,0	17,5	0,0	22,7	3,1
45	0,48	42,2	0,65	16,51	0,97	0,5	0,0	17,5	0,0	20,4	2,8
46	0,48	43,8	0,67	14,07	0,83	0,42	0,0	17,5	0,0	17,7	2,5
47	0,48	45,4	0,68	11,41	0,67	0,34	0,0	17,5	0,0	14,7	2,2
48	0,48	47,0	0,71	8,5	0,5	0,25	0,0	17,5	0,0	11,2	1,7
49	0,48	48,7	0,73	5,32	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	7,2	1,1
50	0,48	50,4	0,76	1,86	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	2,6	0,4

xc = 8,85 yc = 89,60 Rc = 31,117 Fs=1,492

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,34	-6,9	0,34	0,29	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
2	0,34	-6,2	0,34	0,85	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
3	0,34	-5,6	0,34	1,39	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
4	0,34	-5,0	0,34	1,9	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,4
5	0,34	-4,3	0,34	2,39	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,4	0,5
6	0,34	-3,7	0,34	2,85	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	2,9	0,6
7	0,34	-3,1	0,34	3,3	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	0,7
8	0,34	-2,5	0,34	3,71	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,8	0,8
9	0,34	-1,8	0,34	4,11	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,1	0,9
10	0,34	-1,2	0,34	4,48	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,5	1,0
11	0,34	-0,6	0,34	4,83	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,8	1,0
12	0,34	0,1	0,34	5,15	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,1	1,1
13	0,34	0,7	0,34	5,45	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,4	1,1
14	0,34	1,3	0,34	5,73	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,7	1,2
15	0,34	1,9	0,34	5,98	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,3
16	0,34	2,6	0,34	6,21	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,2	1,3
17	0,34	3,2	0,34	6,42	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,4	1,3
18	0,34	3,8	0,34	6,6	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	1,4
19	0,34	4,5	0,34	6,76	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,7	1,4
20	0,34	5,1	0,34	6,9	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	1,4
21	0,34	5,7	0,34	7,01	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,9	1,5
22	0,34	6,3	0,34	7,09	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	1,5
23	0,34	7,0	0,34	7,16	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	1,5
24	0,34	7,6	0,34	7,2	0,42	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	1,5
25	0,34	8,2	0,34	7,21	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	1,5
26	0,34	8,9	0,34	7,21	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	1,5
27	0,34	9,5	0,35	7,17	0,42	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	1,5
28	0,34	10,1	0,35	7,12	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	1,5

29	0,34	10,8	0,35	7,03	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,9	1,5
30	0,34	11,4	0,35	6,93	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	1,5
31	0,34	12,1	0,35	6,8	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,6	1,4
32	0,34	12,7	0,35	6,64	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	1,4
33	0,34	13,3	0,35	6,46	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,3	1,4
34	0,34	14,0	0,35	6,25	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,1	1,3
35	0,34	14,6	0,35	6,02	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,3
36	0,34	15,3	0,35	5,76	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,2
37	0,34	15,9	0,35	5,47	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,4	1,2
38	0,34	16,6	0,36	5,16	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,1	1,1
39	0,34	17,2	0,36	4,82	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,0
40	0,34	17,9	0,36	4,46	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	1,0
41	0,34	18,6	0,36	4,06	0,24	0,12	0,0	17,5	0,0	4,0	0,9
42	0,34	19,2	0,36	3,64	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,6	0,8
43	0,34	19,9	0,36	3,19	0,19	0,1	0,0	17,5	0,0	3,2	0,7
44	0,45	20,7	0,48	3,48	0,21	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	0,8
45	0,23	21,3	0,25	1,49	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
46	0,34	21,9	0,37	1,91	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,4
47	0,34	22,6	0,37	1,54	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
48	0,34	23,3	0,37	1,13	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,3
49	0,34	24,0	0,37	0,7	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
50	0,34	24,6	0,37	0,24	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1

xc = 11,80 yc = 88,80 Rc = 29,186 Fs=1,473

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,21	-1,2	0,21	0,07	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0
2	0,21	-0,8	0,21	0,2	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
3	0,21	-0,4	0,21	0,33	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
4	0,21	0,0	0,21	0,45	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
5	0,21	0,4	0,21	0,57	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
6	0,21	0,8	0,21	0,68	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,1
7	0,21	1,3	0,21	0,78	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
8	0,21	1,7	0,21	0,88	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
9	0,21	2,1	0,21	0,97	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
10	0,21	2,5	0,21	1,06	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
11	0,21	2,9	0,21	1,14	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,2
12	0,21	3,3	0,21	1,21	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
13	0,21	3,7	0,21	1,28	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
14	0,21	4,1	0,21	1,35	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
15	0,21	4,5	0,21	1,4	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
16	0,21	5,0	0,21	1,45	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
17	0,21	5,4	0,21	1,5	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
18	0,21	5,8	0,21	1,54	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
19	0,21	6,2	0,21	1,57	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
20	0,21	6,6	0,21	1,6	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
21	0,21	7,0	0,21	1,62	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
22	0,21	7,4	0,21	1,64	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
23	0,21	7,9	0,21	1,65	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
24	0,21	8,3	0,21	1,65	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
25	0,21	8,7	0,21	1,65	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
26	0,21	9,1	0,21	1,64	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
27	0,21	9,5	0,21	1,63	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3

28	0,21	9,9	0,21	1,61	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
29	0,21	10,4	0,21	1,58	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
30	0,21	10,8	0,21	1,55	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
31	0,21	11,2	0,21	1,51	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
32	0,21	11,6	0,21	1,46	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
33	0,21	12,0	0,21	1,41	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
34	0,21	12,5	0,21	1,36	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
35	0,21	12,9	0,21	1,29	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
36	0,21	13,3	0,22	1,22	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
37	0,21	13,7	0,22	1,15	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,2
38	0,21	14,2	0,22	1,06	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
39	0,21	14,6	0,22	0,98	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
40	0,21	15,0	0,22	0,88	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
41	0,21	15,4	0,22	0,78	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
42	0,21	15,9	0,22	0,67	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,1
43	0,18	16,3	0,19	0,49	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
44	0,24	16,7	0,25	0,55	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
45	0,21	17,1	0,22	0,42	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
46	0,21	17,6	0,22	0,36	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
47	0,21	18,0	0,22	0,29	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
48	0,21	18,4	0,22	0,22	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
49	0,21	18,9	0,22	0,14	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0
50	0,21	19,3	0,22	0,05	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,0	0,0

xc = 35,40 yc = 88,80 Rc = 25,508 Fs=3,888

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,47	-8,6	0,47	0,98	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,1
2	0,47	-7,5	0,47	3,0	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	0,3
3	0,47	-6,4	0,47	4,95	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	0,4
4	0,47	-5,4	0,47	6,82	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,9	0,6
5	0,47	-4,3	0,47	8,62	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,7	0,7
6	0,47	-3,3	0,47	10,34	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	10,4	0,8
7	0,47	-2,3	0,47	11,99	0,71	0,36	0,0	17,5	0,0	12,0	1,0
8	0,47	-1,2	0,47	13,56	0,8	0,41	0,0	17,5	0,0	13,6	1,1
9	0,47	-0,2	0,47	15,07	0,89	0,45	0,0	17,5	0,0	15,1	1,2
10	0,47	0,9	0,47	16,5	0,97	0,49	0,0	17,5	0,0	16,5	1,3
11	0,47	1,9	0,47	17,89	1,06	0,54	6,47	21,7	0,0	17,8	2,6
12	0,47	3,0	0,47	19,27	1,14	0,58	6,47	21,7	0,0	19,2	2,7
13	0,47	4,0	0,47	20,57	1,21	0,62	6,47	21,7	0,0	20,4	2,9
14	0,47	5,1	0,47	21,79	1,29	0,65	6,47	21,7	0,0	21,6	3,0
15	0,47	6,1	0,47	22,93	1,35	0,69	6,47	21,7	0,0	22,7	3,1
16	0,47	7,2	0,47	23,99	1,42	0,72	6,47	21,7	0,0	23,8	3,2
17	0,47	8,2	0,47	24,97	1,47	0,75	6,47	21,7	0,0	24,7	3,3
18	0,47	9,3	0,47	25,87	1,53	0,78	6,47	21,7	0,0	25,7	3,5
19	0,47	10,3	0,47	26,68	1,57	0,8	6,47	21,7	0,0	26,5	3,6
20	0,47	11,4	0,47	27,42	1,62	0,82	6,47	21,7	0,0	27,2	3,7
21	0,47	12,5	0,48	28,07	1,66	0,84	6,47	21,7	0,0	27,9	3,7
22	0,47	13,6	0,48	28,63	1,69	0,86	6,47	21,7	0,0	28,6	3,8
23	0,47	14,6	0,48	29,11	1,72	0,87	6,47	21,7	0,0	29,1	3,9
24	0,47	15,7	0,48	29,5	1,74	0,88	6,47	21,7	0,0	29,6	4,0
25	0,47	16,8	0,49	29,8	1,76	0,89	6,47	21,7	0,0	30,0	4,0
26	0,47	17,9	0,49	30,01	1,77	0,9	6,47	21,7	0,0	30,3	4,1

27	0,47	19,0	0,49	30,13	1,78	0,9	6,47	21,7	0,0	30,5	4,2
28	0,47	20,1	0,5	30,15	1,78	0,9	6,47	21,7	0,0	30,7	4,2
29	0,47	21,2	0,5	30,07	1,77	0,9	6,47	21,7	0,0	30,7	4,3
30	0,47	22,4	0,5	29,89	1,76	0,9	6,47	21,7	0,0	30,7	4,3
31	0,47	23,5	0,51	29,61	1,75	0,89	6,47	21,7	0,0	30,6	4,3
32	0,47	24,6	0,51	29,23	1,72	0,88	6,47	21,7	0,0	30,3	4,4
33	0,47	25,8	0,52	28,75	1,7	0,86	6,47	21,7	0,0	30,0	4,4
34	0,47	27,0	0,52	28,15	1,66	0,84	6,47	21,7	0,0	29,6	4,4
35	0,47	28,1	0,53	27,45	1,62	0,82	6,47	21,7	0,0	29,1	4,4
36	0,47	29,3	0,53	26,63	1,57	0,8	6,47	21,7	0,0	28,4	4,4
37	0,47	30,5	0,54	25,69	1,52	0,77	6,47	21,7	0,0	27,6	4,3
38	0,47	31,8	0,55	24,63	1,45	0,74	6,47	21,7	0,0	26,7	4,3
39	0,47	33,0	0,55	23,44	1,38	0,7	6,47	21,7	0,0	25,6	4,2
40	0,47	34,2	0,56	22,11	1,3	0,66	6,47	21,7	0,0	24,4	4,2
41	0,47	35,5	0,57	20,75	1,22	0,62	0,0	17,5	0,0	24,1	2,4
42	0,47	36,8	0,58	19,28	1,14	0,58	0,0	17,5	0,0	22,7	2,3
43	0,47	38,1	0,59	17,66	1,04	0,53	0,0	17,5	0,0	21,1	2,2
44	0,47	39,5	0,6	15,89	0,94	0,48	0,0	17,5	0,0	19,3	2,0
45	0,47	40,8	0,62	13,96	0,82	0,42	0,0	17,5	0,0	17,3	1,8
46	0,47	42,2	0,63	11,87	0,7	0,36	0,0	17,5	0,0	14,9	1,6
47	0,47	43,7	0,64	9,59	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	12,3	1,4
48	0,47	45,1	0,66	7,12	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	9,3	1,1
49	0,47	46,6	0,68	4,45	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	6,0	0,7
50	0,47	48,2	0,7	1,54	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	2,1	0,3

xc = 5,90 yc = 90,40 Rc = 32,76 Fs=1,518

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,4	-9,1	0,4	0,45	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
2	0,4	-8,3	0,4	1,32	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
3	0,4	-7,6	0,4	2,16	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,2	0,5
4	0,4	-7,0	0,4	2,96	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	0,6
5	0,4	-6,3	0,4	3,72	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,8	0,8
6	0,4	-5,6	0,4	4,45	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
7	0,4	-4,9	0,4	5,14	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,2	1,1
8	0,4	-4,2	0,4	5,79	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,9	1,2
9	0,4	-3,5	0,4	6,41	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,5	1,4
10	0,4	-2,8	0,4	7,0	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	7,1	1,5
11	0,4	-2,1	0,4	7,55	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,6	1,6
12	0,4	-1,4	0,4	8,06	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	8,1	1,7
13	0,4	-0,7	0,4	8,54	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,6	1,8
14	0,4	0,0	0,4	8,99	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	9,0	1,9
15	0,4	0,7	0,4	9,39	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,4	1,9
16	0,4	1,4	0,4	9,77	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,7	2,0
17	0,4	2,1	0,4	10,1	0,6	0,3	0,0	17,5	0,0	10,0	2,1
18	0,4	2,8	0,4	10,41	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	10,3	2,1
19	0,4	3,5	0,4	10,67	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,6	2,2
20	0,4	4,2	0,4	10,91	0,64	0,33	0,0	17,5	0,0	10,8	2,2
21	0,4	4,9	0,4	11,1	0,66	0,33	0,0	17,5	0,0	10,9	2,3
22	0,4	5,6	0,4	11,26	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	11,1	2,3
23	0,4	6,3	0,4	11,39	0,67	0,34	0,0	17,5	0,0	11,2	2,3
24	0,4	7,0	0,4	11,48	0,68	0,34	0,0	17,5	0,0	11,3	2,4
25	0,4	7,7	0,4	11,53	0,68	0,35	0,0	17,5	0,0	11,3	2,4

26	0,4	8,4	0,4	11,55	0,68	0,35	0,0	17,5	0,0	11,3	2,4
27	0,4	9,1	0,4	11,53	0,68	0,35	0,0	17,5	0,0	11,3	2,4
28	0,4	9,8	0,4	11,47	0,68	0,34	0,0	17,5	0,0	11,2	2,4
29	0,4	10,5	0,4	11,38	0,67	0,34	0,0	17,5	0,0	11,1	2,4
30	0,4	11,2	0,4	11,25	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	11,0	2,3
31	0,4	11,9	0,41	11,08	0,65	0,33	0,0	17,5	0,0	10,8	2,3
32	0,4	12,6	0,41	10,88	0,64	0,33	0,0	17,5	0,0	10,6	2,3
33	0,4	13,3	0,41	10,63	0,63	0,32	0,0	17,5	0,0	10,4	2,2
34	0,4	14,0	0,41	10,35	0,61	0,31	0,0	17,5	0,0	10,1	2,2
35	0,4	14,7	0,41	10,03	0,59	0,3	0,0	17,5	0,0	9,8	2,1
36	0,4	15,5	0,41	9,67	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,5	2,0
37	0,4	16,2	0,41	9,28	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,1	2,0
38	0,4	16,9	0,41	8,84	0,52	0,27	0,0	17,5	0,0	8,7	1,9
39	0,4	17,6	0,42	8,36	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,2	1,8
40	0,4	18,4	0,42	7,84	0,46	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	1,7
41	0,4	19,1	0,42	7,28	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	1,6
42	0,4	19,8	0,42	6,68	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,6	1,5
43	0,4	20,6	0,42	6,04	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,0	1,3
44	0,4	21,3	0,43	5,35	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,2
45	0,4	22,1	0,43	4,62	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
46	0,4	22,8	0,43	3,84	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,8	0,9
47	0,4	23,6	0,43	3,02	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,7
48	0,4	24,3	0,44	2,16	0,13	0,06	0,0	17,5	0,0	2,2	0,5
49	0,4	25,1	0,44	1,25	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
50	0,4	25,8	0,44	0,37	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1

xc = 8,85 yc = 91,20 Rc = 32,684 Fs=1,48

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,35	-6,4	0,35	0,3	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
2	0,35	-5,8	0,35	0,87	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
3	0,35	-5,1	0,35	1,42	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
4	0,35	-4,5	0,35	1,94	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,4
5	0,35	-3,9	0,35	2,44	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,5	0,5
6	0,35	-3,3	0,35	2,92	0,17	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,6
7	0,35	-2,7	0,35	3,37	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,4	0,7
8	0,35	-2,1	0,35	3,8	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,8	0,8
9	0,35	-1,5	0,35	4,2	0,25	0,13	0,0	17,5	0,0	4,2	0,9
10	0,35	-0,8	0,35	4,58	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,6	1,0
11	0,35	-0,2	0,35	4,93	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	4,9	1,1
12	0,35	0,4	0,35	5,26	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,1
13	0,35	1,0	0,35	5,56	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,5	1,2
14	0,35	1,6	0,35	5,84	0,34	0,18	0,0	17,5	0,0	5,8	1,2
15	0,35	2,2	0,35	6,1	0,36	0,18	0,0	17,5	0,0	6,1	1,3
16	0,35	2,8	0,35	6,33	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,3	1,3
17	0,35	3,5	0,35	6,54	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	1,4
18	0,35	4,1	0,35	6,72	0,4	0,2	0,0	17,5	0,0	6,6	1,4
19	0,35	4,7	0,35	6,88	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	1,5
20	0,35	5,3	0,35	7,02	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,9	1,5
21	0,35	5,9	0,35	7,13	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	1,5
22	0,35	6,5	0,35	7,21	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	1,5
23	0,35	7,2	0,35	7,27	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	1,5
24	0,35	7,8	0,35	7,3	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	1,5

25	0,35	8,4	0,35	7,31	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,2	1,5
26	0,35	9,0	0,35	7,3	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	1,5
27	0,35	9,6	0,36	7,26	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,1	1,5
28	0,35	10,3	0,36	7,19	0,42	0,22	0,0	17,5	0,0	7,0	1,5
29	0,35	10,9	0,36	7,1	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	6,9	1,5
30	0,35	11,5	0,36	6,98	0,41	0,21	0,0	17,5	0,0	6,8	1,5
31	0,35	12,1	0,36	6,84	0,4	0,21	0,0	17,5	0,0	6,7	1,5
32	0,35	12,8	0,36	6,67	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,5	1,4
33	0,35	13,4	0,36	6,48	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,3	1,4
34	0,35	14,0	0,36	6,26	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,1	1,3
35	0,35	14,7	0,36	6,01	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	5,9	1,3
36	0,35	15,3	0,36	5,73	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,2
37	0,35	15,9	0,36	5,43	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,3	1,2
38	0,35	16,6	0,37	5,1	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	1,1
39	0,35	17,2	0,37	4,74	0,28	0,14	0,0	17,5	0,0	4,7	1,0
40	0,35	17,9	0,37	4,36	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,3	1,0
41	0,35	18,5	0,37	3,95	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	0,9
42	0,35	19,2	0,37	3,5	0,21	0,11	0,0	17,5	0,0	3,5	0,8
43	0,31	19,8	0,33	2,68	0,16	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,6
44	0,39	20,4	0,42	3,02	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,0	0,7
45	0,35	21,1	0,38	2,34	0,14	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,5
46	0,35	21,8	0,38	1,98	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,5
47	0,35	22,4	0,38	1,6	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
48	0,35	23,1	0,38	1,18	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
49	0,35	23,8	0,38	0,73	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
50	0,35	24,5	0,38	0,25	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1

xc = 11,80 yc = 90,40 Rc = 30,761 Fs=1,451

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,22	-0,9	0,22	0,07	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0
2	0,22	-0,5	0,22	0,21	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
3	0,22	-0,1	0,22	0,35	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
4	0,22	0,4	0,22	0,47	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
5	0,22	0,8	0,22	0,59	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
6	0,22	1,2	0,22	0,71	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
7	0,22	1,6	0,22	0,82	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
8	0,22	2,0	0,22	0,92	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
9	0,22	2,4	0,22	1,01	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
10	0,22	2,8	0,22	1,1	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,2
11	0,22	3,2	0,22	1,19	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
12	0,22	3,6	0,22	1,26	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
13	0,22	4,0	0,22	1,33	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
14	0,22	4,4	0,22	1,4	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
15	0,22	4,8	0,22	1,46	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
16	0,22	5,2	0,22	1,51	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
17	0,22	5,7	0,22	1,55	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
18	0,22	6,1	0,22	1,59	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
19	0,22	6,5	0,22	1,62	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
20	0,22	6,9	0,22	1,65	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
21	0,22	7,3	0,22	1,67	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
22	0,22	7,7	0,22	1,68	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
23	0,22	8,1	0,22	1,69	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,4

24	0,22	8,5	0,22	1,69	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,4
25	0,22	8,9	0,22	1,68	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
26	0,22	9,3	0,22	1,67	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
27	0,22	9,8	0,22	1,65	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
28	0,22	10,2	0,22	1,62	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
29	0,22	10,6	0,22	1,59	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,3
30	0,22	11,0	0,22	1,55	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
31	0,22	11,4	0,22	1,51	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
32	0,22	11,8	0,22	1,45	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
33	0,22	12,3	0,22	1,4	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
34	0,22	12,7	0,22	1,33	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
35	0,22	13,1	0,22	1,26	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
36	0,22	13,5	0,22	1,18	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
37	0,22	13,9	0,23	1,09	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,2
38	0,22	14,3	0,23	1,0	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
39	0,22	14,8	0,23	0,9	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,2
40	0,31	15,3	0,32	1,09	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,2
41	0,13	15,7	0,13	0,39	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
42	0,22	16,0	0,23	0,64	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
43	0,22	16,5	0,23	0,59	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
44	0,22	16,9	0,23	0,54	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
45	0,22	17,3	0,23	0,48	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
46	0,22	17,7	0,23	0,41	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
47	0,22	18,2	0,23	0,33	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
48	0,22	18,6	0,23	0,24	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,1
49	0,22	19,0	0,23	0,15	0,01	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0
50	0,22	19,5	0,23	0,05	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0

xc = 35,40 yc = 90,40 Rc = 27,264 Fs=2,952

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,5	-8,9	0,5	0,91	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,9	0,1
2	0,51	-7,9	0,51	3,03	0,18	0,09	0,0	17,5	0,0	3,1	0,3
3	0,5	-6,8	0,51	5,3	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	5,4	0,6
4	0,5	-5,7	0,5	7,5	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,6	0,8
5	0,5	-4,7	0,5	9,62	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,7	1,0
6	0,5	-3,6	0,5	11,65	0,69	0,35	0,0	17,5	0,0	11,7	1,3
7	0,5	-2,6	0,5	13,59	0,8	0,41	0,0	17,5	0,0	13,7	1,5
8	0,5	-1,5	0,5	15,44	0,91	0,46	0,0	17,5	0,0	15,5	1,7
9	0,5	-0,4	0,5	17,21	1,02	0,52	0,0	17,5	0,0	17,2	1,8
10	0,5	0,6	0,5	18,91	1,12	0,57	6,47	21,7	0,0	18,9	3,6
11	0,5	1,7	0,5	20,63	1,22	0,62	6,47	21,7	0,0	20,5	3,9
12	0,5	2,7	0,5	22,26	1,31	0,67	6,47	21,7	0,0	22,1	4,1
13	0,5	3,8	0,5	23,79	1,4	0,71	6,47	21,7	0,0	23,6	4,3
14	0,5	4,8	0,5	25,23	1,49	0,76	6,47	21,7	0,0	24,9	4,5
15	0,5	5,9	0,5	26,58	1,57	0,8	6,47	21,7	0,0	26,2	4,7
16	0,5	7,0	0,51	27,83	1,64	0,83	6,47	21,7	0,0	27,5	4,8
17	0,5	8,0	0,51	28,99	1,71	0,87	6,47	21,7	0,0	28,6	5,0
18	0,5	9,1	0,51	30,05	1,77	0,9	6,47	21,7	0,0	29,6	5,2
19	0,5	10,2	0,51	31,02	1,83	0,93	6,47	21,7	0,0	30,6	5,3
20	0,5	11,2	0,51	31,89	1,88	0,96	6,47	21,7	0,0	31,4	5,5
21	0,5	12,3	0,51	32,66	1,93	0,98	6,47	21,7	0,0	32,2	5,6
22	0,5	13,4	0,52	33,33	1,97	1,0	6,47	21,7	0,0	32,9	5,7

23	0,5	14,5	0,52	33,9	2,0	1,02	6,47	21,7	0,0	33,6	5,8
24	0,5	15,6	0,52	34,37	2,03	1,03	6,47	21,7	0,0	34,1	6,0
25	0,5	16,7	0,52	34,74	2,05	1,04	6,47	21,7	0,0	34,5	6,1
26	0,5	17,8	0,53	34,99	2,06	1,05	6,47	21,7	0,0	34,9	6,1
27	0,5	18,9	0,53	35,13	2,07	1,05	6,47	21,7	0,0	35,1	6,2
28	0,5	20,0	0,53	35,16	2,07	1,05	6,47	21,7	0,0	35,3	6,3
29	0,5	21,1	0,54	35,08	2,07	1,05	6,47	21,7	0,0	35,3	6,4
30	0,5	22,3	0,54	34,89	2,06	1,05	6,47	21,7	0,0	35,3	6,4
31	0,5	23,4	0,55	34,57	2,04	1,04	6,47	21,7	0,0	35,1	6,5
32	0,5	24,5	0,55	34,14	2,01	1,02	6,47	21,7	0,0	34,8	6,5
33	0,5	25,7	0,56	33,59	1,98	1,01	6,47	21,7	0,0	34,5	6,5
34	0,5	26,9	0,56	32,91	1,94	0,99	6,47	21,7	0,0	33,9	6,5
35	0,5	28,1	0,57	32,09	1,89	0,96	6,47	21,7	0,0	33,3	6,5
36	0,5	29,3	0,58	31,15	1,84	0,93	6,47	21,7	0,0	32,5	6,5
37	0,5	30,5	0,58	30,06	1,77	0,9	6,47	21,7	0,0	31,6	6,4
38	0,5	31,7	0,59	28,83	1,7	0,86	6,47	21,7	0,0	30,5	6,4
39	0,5	33,0	0,6	27,45	1,62	0,82	6,47	21,7	0,0	29,3	6,3
40	0,5	34,2	0,61	25,91	1,53	0,78	6,47	21,7	0,0	27,9	6,2
41	0,5	35,5	0,62	24,21	1,43	0,73	0,0	17,5	0,0	27,6	3,6
42	0,5	36,8	0,63	22,5	1,33	0,67	0,0	17,5	0,0	26,0	3,5
43	0,5	38,2	0,64	20,62	1,22	0,62	0,0	17,5	0,0	24,2	3,3
44	0,5	39,5	0,65	18,56	1,09	0,56	0,0	17,5	0,0	22,1	3,1
45	0,5	40,9	0,66	16,31	0,96	0,49	0,0	17,5	0,0	19,8	2,8
46	0,5	42,3	0,68	13,87	0,82	0,42	0,0	17,5	0,0	17,1	2,5
47	0,5	43,8	0,69	11,21	0,66	0,34	0,0	17,5	0,0	14,1	2,1
48	0,5	45,2	0,71	8,33	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	10,7	1,6
49	0,5	46,7	0,73	5,2	0,31	0,16	0,0	17,5	0,0	6,8	1,1
50	0,5	48,3	0,75	1,81	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	2,4	0,4

xc = 5,90 yc = 92,00 Rc = 34,164 Fs=1,514

Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,38	-7,7	0,38	0,38	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
2	0,38	-7,0	0,38	1,12	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,2	0,2
3	0,38	-6,4	0,38	1,83	0,11	0,05	0,0	17,5	0,0	1,9	0,4
4	0,38	-5,7	0,38	2,51	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,5
5	0,38	-5,1	0,38	3,16	0,19	0,09	0,0	17,5	0,0	3,2	0,7
6	0,38	-4,5	0,38	3,77	0,22	0,11	0,0	17,5	0,0	3,8	0,8
7	0,38	-3,8	0,38	4,36	0,26	0,13	0,0	17,5	0,0	4,4	0,9
8	0,38	-3,2	0,38	4,92	0,29	0,15	0,0	17,5	0,0	5,0	1,0
9	0,38	-2,5	0,38	5,44	0,32	0,16	0,0	17,5	0,0	5,5	1,1
10	0,38	-1,9	0,38	5,94	0,35	0,18	0,0	17,5	0,0	6,0	1,2
11	0,38	-1,3	0,38	6,41	0,38	0,19	0,0	17,5	0,0	6,4	1,3
12	0,38	-0,6	0,38	6,85	0,4	0,21	0,0	17,5	0,0	6,9	1,4
13	0,38	0,0	0,38	7,25	0,43	0,22	0,0	17,5	0,0	7,3	1,5
14	0,38	0,7	0,38	7,63	0,45	0,23	0,0	17,5	0,0	7,6	1,6
15	0,38	1,3	0,38	7,98	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,9	1,7
16	0,38	1,9	0,38	8,3	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,2	1,7
17	0,38	2,6	0,38	8,58	0,51	0,26	0,0	17,5	0,0	8,5	1,8
18	0,38	3,2	0,38	8,84	0,52	0,27	0,0	17,5	0,0	8,8	1,8
19	0,38	3,9	0,38	9,07	0,54	0,27	0,0	17,5	0,0	9,0	1,9
20	0,38	4,5	0,38	9,27	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,1	1,9
21	0,38	5,1	0,38	9,43	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	9,3	1,9

22	0,38	5,8	0,38	9,57	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	9,4	2,0
23	0,38	6,4	0,38	9,68	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,5	2,0
24	0,38	7,1	0,38	9,75	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,6	2,0
25	0,38	7,7	0,38	9,8	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,6	2,0
26	0,38	8,4	0,38	9,81	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,6	2,0
27	0,38	9,0	0,39	9,8	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,6	2,0
28	0,38	9,6	0,39	9,75	0,58	0,29	0,0	17,5	0,0	9,6	2,0
29	0,38	10,3	0,39	9,67	0,57	0,29	0,0	17,5	0,0	9,5	2,0
30	0,38	10,9	0,39	9,56	0,56	0,29	0,0	17,5	0,0	9,4	2,0
31	0,38	11,6	0,39	9,42	0,56	0,28	0,0	17,5	0,0	9,2	2,0
32	0,38	12,2	0,39	9,24	0,55	0,28	0,0	17,5	0,0	9,1	1,9
33	0,38	12,9	0,39	9,04	0,53	0,27	0,0	17,5	0,0	8,9	1,9
34	0,38	13,6	0,39	8,8	0,52	0,26	0,0	17,5	0,0	8,6	1,8
35	0,38	14,2	0,39	8,53	0,5	0,26	0,0	17,5	0,0	8,4	1,8
36	0,38	14,9	0,39	8,23	0,49	0,25	0,0	17,5	0,0	8,1	1,7
37	0,38	15,5	0,4	7,89	0,47	0,24	0,0	17,5	0,0	7,7	1,7
38	0,38	16,2	0,4	7,52	0,44	0,23	0,0	17,5	0,0	7,4	1,6
39	0,38	16,9	0,4	7,12	0,42	0,21	0,0	17,5	0,0	7,0	1,5
40	0,38	17,5	0,4	6,68	0,39	0,2	0,0	17,5	0,0	6,6	1,4
41	0,38	18,2	0,4	6,21	0,37	0,19	0,0	17,5	0,0	6,1	1,3
42	0,38	18,9	0,4	5,7	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	5,6	1,2
43	0,38	19,6	0,4	5,16	0,3	0,15	0,0	17,5	0,0	5,1	1,1
44	0,38	20,2	0,41	4,58	0,27	0,14	0,0	17,5	0,0	4,5	1,0
45	0,38	20,9	0,41	3,97	0,23	0,12	0,0	17,5	0,0	3,9	0,9
46	0,38	21,6	0,41	3,31	0,2	0,1	0,0	17,5	0,0	3,3	0,7
47	0,38	22,3	0,41	2,63	0,15	0,08	0,0	17,5	0,0	2,6	0,6
48	0,38	23,0	0,41	1,9	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	1,9	0,4
49	0,38	23,7	0,42	1,13	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,3
50	0,38	24,4	0,42	0,33	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1

xc = 11,80 yc = 92,00 Rc = 32,337 Fs=1,426

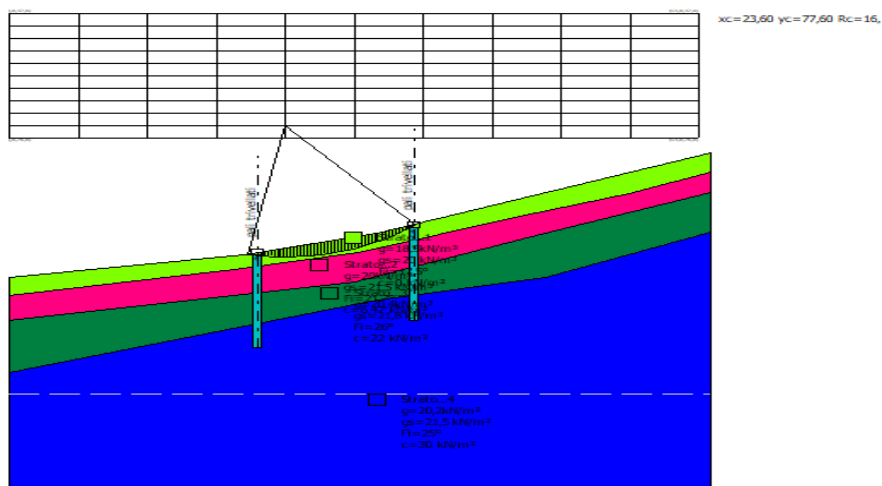
Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,23	-0,6	0,23	0,08	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0
2	0,23	-0,2	0,23	0,22	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
3	0,23	0,3	0,23	0,36	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
4	0,23	0,7	0,23	0,49	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
5	0,23	1,1	0,23	0,62	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
6	0,23	1,5	0,23	0,74	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
7	0,23	1,9	0,23	0,85	0,05	0,03	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
8	0,23	2,3	0,23	0,96	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
9	0,23	2,7	0,23	1,06	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
10	0,23	3,1	0,23	1,15	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,3
11	0,23	3,5	0,23	1,23	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
12	0,23	3,9	0,23	1,31	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
13	0,23	4,3	0,23	1,38	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
14	0,23	4,7	0,23	1,45	0,09	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
15	0,23	5,1	0,23	1,51	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
16	0,23	5,5	0,23	1,56	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
17	0,23	5,9	0,23	1,6	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
18	0,23	6,3	0,23	1,64	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
19	0,23	6,7	0,23	1,67	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
20	0,23	7,1	0,23	1,7	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,4
21	0,23	7,5	0,23	1,71	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,4
22	0,23	7,9	0,23	1,72	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,4

23	0,23	8,4	0,23	1,73	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,4
24	0,23	8,8	0,23	1,72	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,4
25	0,23	9,2	0,23	1,71	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,4
26	0,23	9,6	0,23	1,69	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,7	0,4
27	0,23	10,0	0,23	1,67	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
28	0,23	10,4	0,23	1,64	0,1	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
29	0,23	10,8	0,23	1,6	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,6	0,4
30	0,23	11,2	0,23	1,55	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
31	0,23	11,6	0,23	1,5	0,09	0,05	0,0	17,5	0,0	1,5	0,3
32	0,23	12,0	0,23	1,44	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,4	0,3
33	0,23	12,5	0,23	1,37	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
34	0,23	12,9	0,23	1,3	0,08	0,04	0,0	17,5	0,0	1,3	0,3
35	0,23	13,3	0,23	1,22	0,07	0,04	0,0	17,5	0,0	1,2	0,3
36	0,23	13,7	0,23	1,13	0,07	0,03	0,0	17,5	0,0	1,1	0,3
37	0,23	14,1	0,23	1,03	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
38	0,26	14,6	0,27	1,06	0,06	0,03	0,0	17,5	0,0	1,0	0,2
39	0,19	15,0	0,2	0,71	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
40	0,23	15,4	0,24	0,81	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
41	0,23	15,8	0,24	0,77	0,05	0,02	0,0	17,5	0,0	0,8	0,2
42	0,23	16,2	0,24	0,72	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
43	0,23	16,6	0,24	0,67	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,7	0,2
44	0,23	17,0	0,24	0,6	0,04	0,02	0,0	17,5	0,0	0,6	0,1
45	0,23	17,5	0,24	0,53	0,03	0,02	0,0	17,5	0,0	0,5	0,1
46	0,23	17,9	0,24	0,45	0,03	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
47	0,23	18,3	0,24	0,37	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,4	0,1
48	0,23	18,7	0,24	0,27	0,02	0,01	0,0	17,5	0,0	0,3	0,1
49	0,23	19,2	0,24	0,17	0,01	0,01	0,0	17,5	0,0	0,2	0,0
50	0,23	19,6	0,24	0,06	0,0	0,0	0,0	17,5	0,0	0,1	0,0

xc = 35,40 yc = 92,00 Rc = 28,932 Fs=2,588

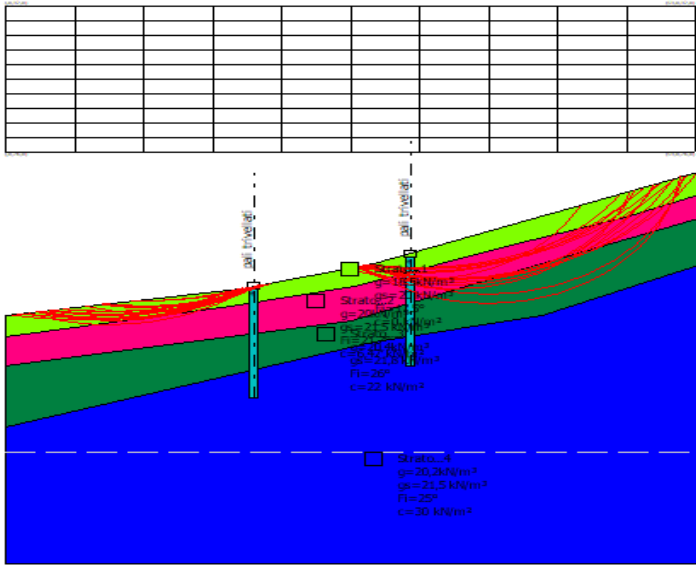
Nr.	B m	Alfa (°)	Li m	Wi (kN)	Kh•Wi (kN)	Kv•Wi (kN)	c (kN/m ²)	Fi (°)	Ui (kN)	N'i (kN)	Ti (kN)
1	0,72	-8,6	0,73	1,91	0,11	0,06	0,0	17,5	0,0	2,0	0,2
2	0,34	-7,6	0,34	2,28	0,13	0,07	0,0	17,5	0,0	2,3	0,3
3	0,53	-6,7	0,53	5,65	0,33	0,17	0,0	17,5	0,0	5,8	0,7
4	0,53	-5,6	0,53	8,11	0,48	0,24	0,0	17,5	0,0	8,2	1,0
5	0,53	-4,6	0,53	10,46	0,62	0,31	0,0	17,5	0,0	10,6	1,3
6	0,53	-3,5	0,53	12,72	0,75	0,38	0,0	17,5	0,0	12,8	1,6
7	0,53	-2,5	0,53	14,88	0,88	0,45	0,0	17,5	0,0	15,0	1,8
8	0,53	-1,4	0,53	16,94	1,0	0,51	0,0	17,5	0,0	17,0	2,1
9	0,53	-0,4	0,53	18,92	1,12	0,57	0,0	17,5	0,0	18,9	2,3
10	0,53	0,7	0,53	20,88	1,23	0,63	6,47	21,7	0,0	20,8	4,5
11	0,53	1,7	0,53	22,79	1,34	0,68	6,47	21,7	0,0	22,7	4,8
12	0,53	2,8	0,53	24,6	1,45	0,74	6,47	21,7	0,0	24,4	5,1
13	0,53	3,8	0,53	26,31	1,55	0,79	6,47	21,7	0,0	26,0	5,3
14	0,53	4,9	0,53	27,92	1,65	0,84	6,47	21,7	0,0	27,5	5,6
15	0,53	5,9	0,53	29,42	1,74	0,88	6,47	21,7	0,0	29,0	5,8
16	0,53	7,0	0,53	30,81	1,82	0,92	6,47	21,7	0,0	30,3	6,0
17	0,53	8,0	0,54	32,1	1,89	0,96	6,47	21,7	0,0	31,5	6,3
18	0,53	9,1	0,54	33,29	1,96	1,0	6,47	21,7	0,0	32,7	6,5
19	0,53	10,2	0,54	34,37	2,03	1,03	6,47	21,7	0,0	33,7	6,6
20	0,53	11,2	0,54	35,34	2,08	1,06	6,47	21,7	0,0	34,7	6,8
21	0,53	12,3	0,54	36,2	2,14	1,09	6,47	21,7	0,0	35,6	7,0

22	0,53	13,4	0,54	36,95	2,18	1,11	6,47	21,7	0,0	36,3	7,1
23	0,53	14,5	0,55	37,58	2,22	1,13	6,47	21,7	0,0	37,0	7,3
24	0,53	15,6	0,55	38,11	2,25	1,14	6,47	21,7	0,0	37,6	7,4
25	0,53	16,6	0,55	38,51	2,27	1,16	6,47	21,7	0,0	38,0	7,5
26	0,53	17,7	0,56	38,79	2,29	1,16	6,47	21,7	0,0	38,4	7,7
27	0,53	18,8	0,56	38,95	2,3	1,17	6,47	21,7	0,0	38,7	7,8
28	0,53	20,0	0,56	38,99	2,3	1,17	6,47	21,7	0,0	38,8	7,8
29	0,53	21,1	0,57	38,9	2,3	1,17	6,47	21,7	0,0	38,8	7,9
30	0,53	22,2	0,57	38,69	2,28	1,16	6,47	21,7	0,0	38,8	8,0
31	0,53	23,4	0,58	38,34	2,26	1,15	6,47	21,7	0,0	38,6	8,0
32	0,53	24,5	0,58	37,87	2,23	1,14	6,47	21,7	0,0	38,3	8,1
33	0,53	25,7	0,59	37,25	2,2	1,12	6,47	21,7	0,0	37,8	8,1
34	0,53	26,8	0,59	36,5	2,15	1,09	6,47	21,7	0,0	37,3	8,1
35	0,53	28,0	0,6	35,6	2,1	1,07	6,47	21,7	0,0	36,5	8,1
36	0,53	29,2	0,61	34,55	2,04	1,04	6,47	21,7	0,0	35,7	8,0
37	0,53	30,4	0,61	33,35	1,97	1,0	6,47	21,7	0,0	34,6	8,0
38	0,53	31,6	0,62	31,98	1,89	0,96	6,47	21,7	0,0	33,4	7,9
39	0,53	32,9	0,63	30,45	1,8	0,91	6,47	21,7	0,0	32,1	7,7
40	0,53	34,1	0,64	28,75	1,7	0,86	6,47	21,7	0,0	30,5	7,6
41	0,53	35,4	0,65	26,86	1,58	0,81	6,47	21,7	0,0	28,7	7,4
42	0,53	36,7	0,66	24,91	1,47	0,75	0,0	17,5	0,0	28,5	4,3
43	0,53	38,0	0,67	22,82	1,35	0,68	0,0	17,5	0,0	26,5	4,1
44	0,53	39,4	0,69	20,54	1,21	0,62	0,0	17,5	0,0	24,2	3,8
45	0,53	40,8	0,7	18,05	1,07	0,54	0,0	17,5	0,0	21,6	3,5
46	0,53	42,2	0,72	15,35	0,91	0,46	0,0	17,5	0,0	18,6	3,1
47	0,53	43,6	0,73	12,41	0,73	0,37	0,0	17,5	0,0	15,4	2,6
48	0,53	45,1	0,75	9,22	0,54	0,28	0,0	17,5	0,0	11,6	2,0
49	0,53	46,6	0,77	5,75	0,34	0,17	0,0	17,5	0,0	7,4	1,3
50	0,53	48,1	0,79	2,0	0,12	0,06	0,0	17,5	0,0	2,6	0,5



xc=23,6 yc=77,6 Rc=16,93 Fs=20,0000

con paratie materializzate a monte e a valle della porzione di area del parcheggio da stabilizzare.



Superfici con $F_s \gg 1.2$