

Bemalingsstudie

Gent – KLUDO



Sweco bv/srl BE0405647664

Project Gent – KLUDO
Projectnummer 0601700329
Klant Elia
Auteur Luiza Freitas
E-mail Luiza.freitas@swecobelgium.be
Datum 10/09/2025
Gecontroleerd door Lize Brepoels
Paraaf gecontroleerd



Contact Sweco bv/srl
Havenkant 8
B-3000 Leuven
T +32 (0) 2 383 06 40
info@swecobelgium.be
www.swecobelgium.be

Inhoudsopgave

1	Inleiding	5
1.1	Beschrijving project.....	5
1.2	Doel van de bemalingsstudie.....	5
1.3	Wettelijk kader	6
2	Projectgegevens	7
2.1	Locatie en kadastrale gegevens	7
2.2	Type bemalingswerken	7
2.3	Uitgravingsdiepte en bemalingspeil	8
2.4	Duur en fasering van de bemaling	9
3	Beschikbare geohydrologische gegevens	10
3.1	Ondergrond	10
3.2	Grondwater	11
3.3	Oppervlaktewater	12
4	Bemalingsconcept	13
4.1	Randvoorwaarden.....	13
4.1.1	Stabiliteitsrisico's	13
4.1.2	Potentiële grondwaterverontreiniging	14
4.1.3	Omgevingsanalyse	15
4.2	Type bemaling	16
4.3	Berekeningsmethodiek	16
4.3.1	Sleufbemaling (voor de leidingen)	16
4.3.2	Bouwputbemaling (voor de constructies)	17
4.4	Bemalingsdebiet en invloedstraal	18
5	Impact op de omgeving en risico's.....	20
5.1	Milieutechnisch	20
5.1.1	OVAM-dossiers	20
5.1.2	PFAS no regret zones	20
5.1.3	Verzilttingsrisico.....	20
5.2	Impact op beschermde gebieden	21
5.2.1	Biologische waarderingskaart, verdrogingsgevoelige elementen en Natura 2000 habitat.	21
5.3	Zettingsrisico	23
5.4	Opbarstgevaar	23
6	Bemalingscascade	24
6.1	Stap 1: Beperking volume en debiet.....	24
6.1.1	Retourbemaling onder druk	24
6.1.2	Infiltratie	24
6.2	Stap 2: Nuttig gebruik bemalingswater	25

6.3	Stap 3 en 4: Lozen in een waterloop of regenwaterafvoer + lozen in riool	25
7	Monitoring en nazorg	26
8	Vergunning en milieubeoordeling	27
9	Conclusie.....	29
	Referenties	31
	Bijlagen.....	32

Disclaimer bij de bemalingsnota

Alle eventueel aangenomen parameters in de bijlagen zijn louter indicatief en hebben geen effect op de parameters aangenomen in de bemalingsnota zelf. De parameters in deze bemalingsnota worden ingeschat op basis van het grondonderzoek en eventuele gebiedskennis waardoor ze gebruikt kunnen worden voor bemalingsberekeningen. Om een betere inschatting van de doorlatendheid te verkrijgen, dient een pompproef of proefbemaling te gebeuren.

1 Inleiding

1.1 Beschrijving project

Er worden werken gepland voor de aanleg van een nieuw 150-36-12kV GIS substation in de Kluizendok (Marco Polostraat) te Gent (Figuur 2). Tijdens de werkzaamheden is bronbemaling noodzakelijk om in den droge te kunnen werken.



Figuur 1: Situering van de geplande werken

1.2 Doel van de bemalingsstudie

Deze studie is opgesteld volgens de “Richtlijnen bemalingen ter bescherming van het milieu 2021” gepubliceerd door de VMM [1] en heeft als doelstelling de volgende:

- Inzicht geven in het te verwachten **bemalingsdebiet**;
- Inschatten van de **effecten** van de bemaling op de omgeving;
- Onderbouwing voor het aanvragen van de **noodzakelijke vergunning** of verrichten van de meldingsplicht;
- Het vormen van een **basis** voor het op te stellen **bemalingsplan** door de aannemer.

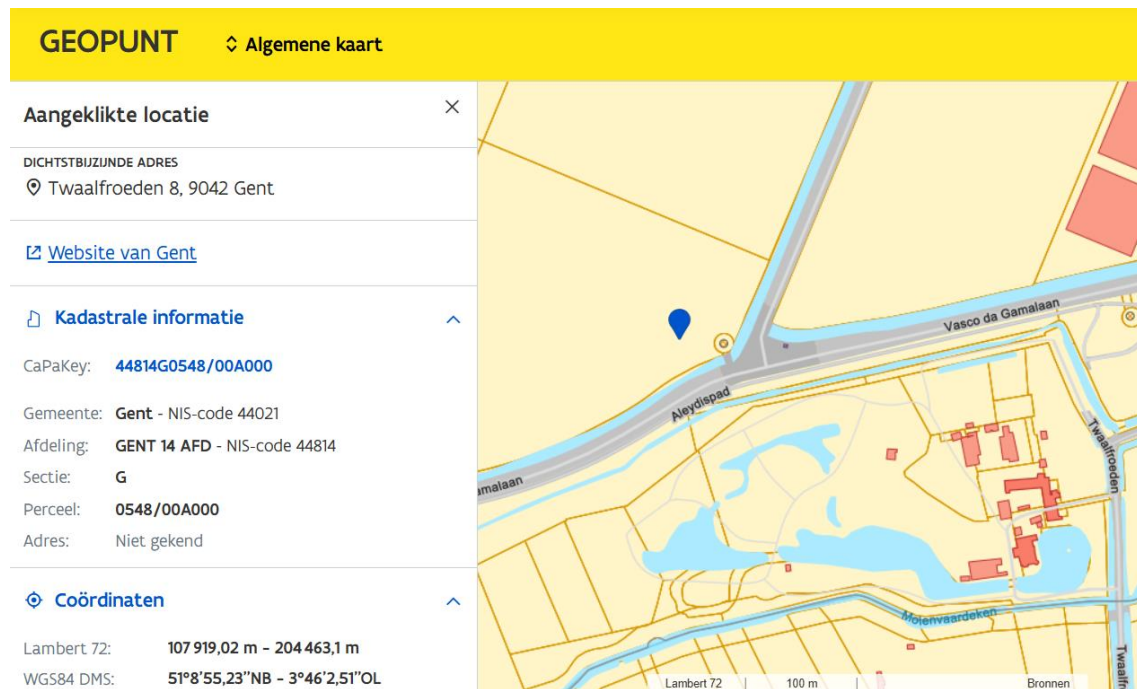
1.3 Wettelijk kader

Voor een bronbemaling is een vergunning of melding vereist, die conform de VLAREM-wetgeving (Rubriek 53.2 en 53.11) geïntegreerd is in de algemene omgevingsvergunning. De klasse van de vergunning hangt af van de omvang en ingeschatte effecten van de bemaling. Naast het oppompen van grondwater, kan de lozing ervan ook vergunningsplichtig (Rubriek 3.8) zijn. Om deze effecten en debieten in te schatten dient er een bemalingsstudie conform de “Richtlijnen bemalingen ter bescherming van het milieu 2021” opgemaakt en toegevoegd worden aan de vergunningsaanvraag. Deze nota bespreekt de effecten van het oppompen van het grondwater. De effecten op bodemverontreiniging en van de lozing worden in een aparte nota (“Evaluatie invloed bemaling op bodemverontreiniging”) besproken.

2 Projectgegevens

2.1 Locatie en kadastrale gegevens

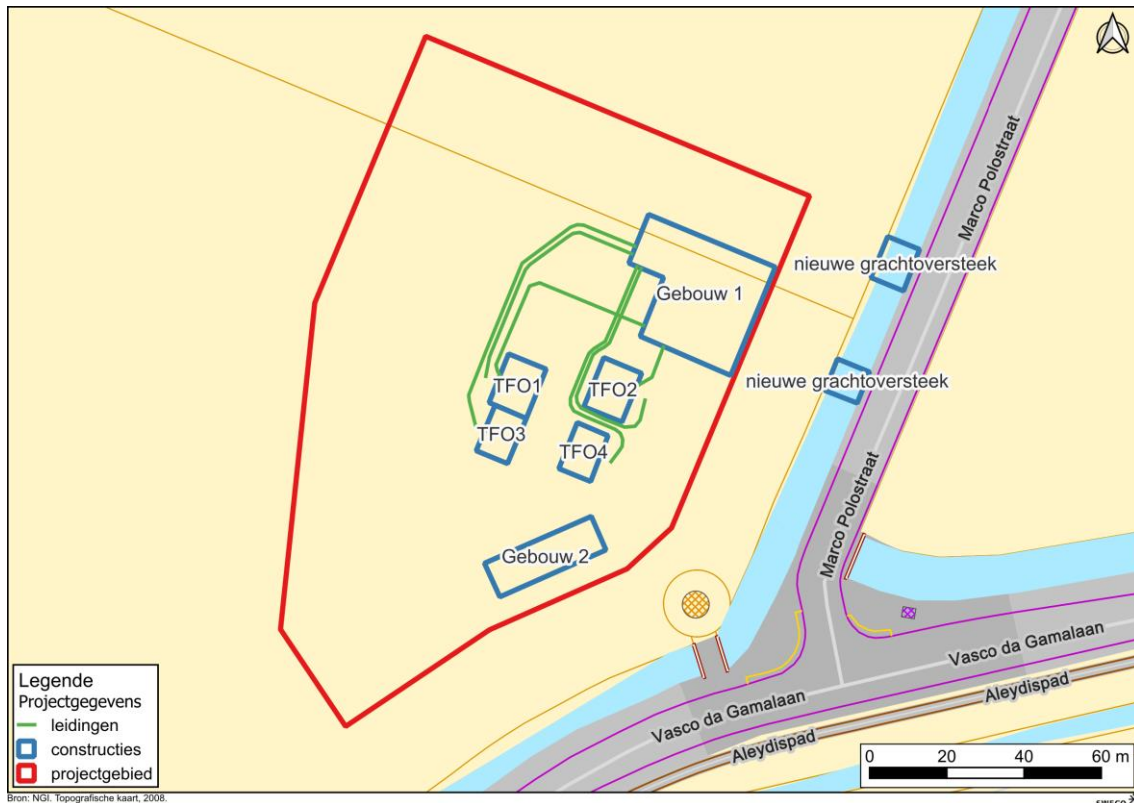
De projectsite bevindt zich in de Marco polostraat te Gent. De locatie en kadastrale gegevens worden in Figuur 2 weergegeven.



Figuur 2: Locatie en kadastrale gegevens. Bron: geopunt.be

2.2 Type bemalingswerken

De werkzaamheden (Figuur 3) bestaan uit ca. 210 m sleufbemaling voor de leidingen en uit bemaling voor de bouwputten van volgende constructies: Gebouw 1, Gebouw 2, TFO1, TFO2, TFO3, TFO4, en twee grachtoversteken.



Figuur 3: Aanduiding van de verschillende constructies waar bemaling voor nodig is

2.3 Uitgravingsdiepte en bemalingspeil

De sleuven met een totale lengte van 210 m hebben een constante diepte van 1 m-mv. Er dient bemaald te worden tot 0,5 m onder het uitgravingspeil van de sleuven. Tevens dienen er ook enkele bouwputconstructies gerealiseerd te worden waarvan de dimensies weergegeven worden in Tabel 1. Het maaiveld binnen het projectgebied varieert tussen ca. +8,6 mTAW (bij de gebouwen en leidingen) en +6,5 mTAW (t.h.v. de gracht).

Tabel 1: Dimensies bouwputten

Bouwput	Afmetingen (m x m)	Maaiveldpeil (mTAW)	Bemalingspeil (mTAW)	Bemalingspeil (m-mv)
Gebouw 1	36x30	+8,60	+6,10	2,50
TFO1	10x13	+8,60	+7,10	1,50
TFO2	10x13	+8,60	+7,10	1,50
TFO3	8x12	+8,60	+5,50	3,10
TFO4	8x12	+8,60	+5,50	3,10
Nieuwe grachtoversteek Noord	9x11,4	+6,50	+4,40	2,10

Nieuwe grachtoversteek Zuid	9x9	+6,50	+4,40	2,10
Gebouw 2	9,7x30,4	+8,6	+5,83	2,77

2.4 Duur en fasering van de bemaling

Er wordt rekening gehouden met een totale duur van 205 dagen, waarin elke constructie apart wordt bemaald gedurende 25 dagen, met uitzondering van de twee grachtoversteken die tegelijkertijd uitgevoerd worden. De leidingen (totale sleuflengte ca. 210 m) worden als laatste gedurende 30 dagen bemaald.

De werkelijke fasering van de bemaling staat nog niet vast, maar het is mogelijk dat de bemaling van gebouw 1 en de transformatoren deels samenvallen.

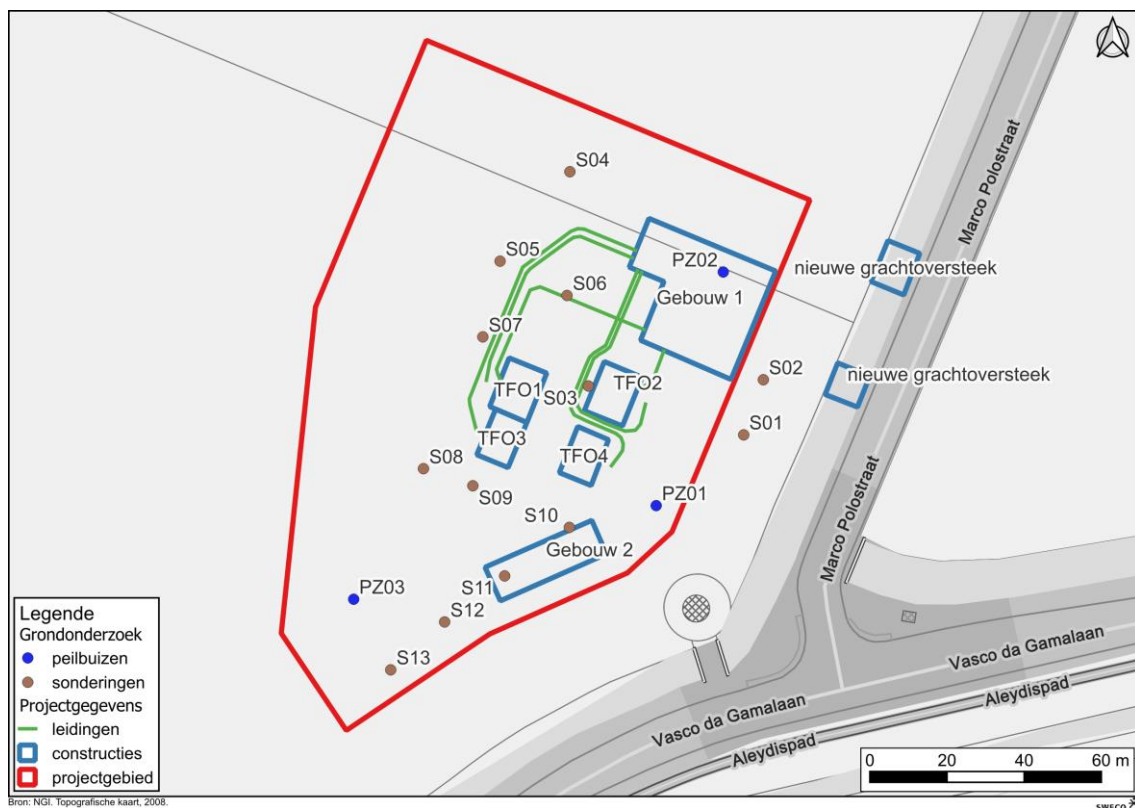
Tabel 2: Duur van de bemaling

Constructie	Duur (dagen)
Gebouw 1	25
Gebouw 2	25
TFO1	25
TFO2	25
TFO3	25
TFO4	25
Nieuwe grachtoversteken (x2)	25
Leidingen	30
Totaal	205

3 Beschikbare geohydrologische gegevens

3.1 Ondergrond

Ter hoogte van dit werk werd grondonderzoek uitgevoerd door SGS bestaande uit 13 sonderingen en 3 boringen die tot peilbuis werden omgevormd (Figuur 4). De resultaten van dit onderzoek zijn samengevat in rapporten Z2457097 en Z2457232. Deze gegevens worden aangevuld met beschikbare data op DOV.



Figuur 4: Beschikbaar grondonderzoek in het projectgebied

Uit dit onderzoek kan men concluderen dat de ondergrond is opgebouwd uit een minstens 20 m dik laag Quartaire afzettingen (A0100 - Quartaire Aquifersystemen), waarbij de eerste 11-12 meters uit fijn tot middelgrof zand bestaan (met stoorlagen van tot 0,5 m dikte op ca. 3 m-mv en 6,5 m-mv), en vanaf ca. 12 m-mv wordt het een kleihoudend zand. De horizontale doorlatendheid van het bovenste pakket wordt door ons geraamd op 8×10^{-5} m/s.

3.2 Grondwater

In het beschikbare grondonderzoek zijn 3 peilbuizen geplaatst, die drie keer (excl. bij plaatsing) bemeten werden in de periode van oktober 2024 tot april 2025. De maximale metingen liggen dus tussen +7,26 en +8,41 mTAW (Tabel 3). De tijdsreeks van de metingen wordt weergegeven in Tabel 4 en Figuur 5.

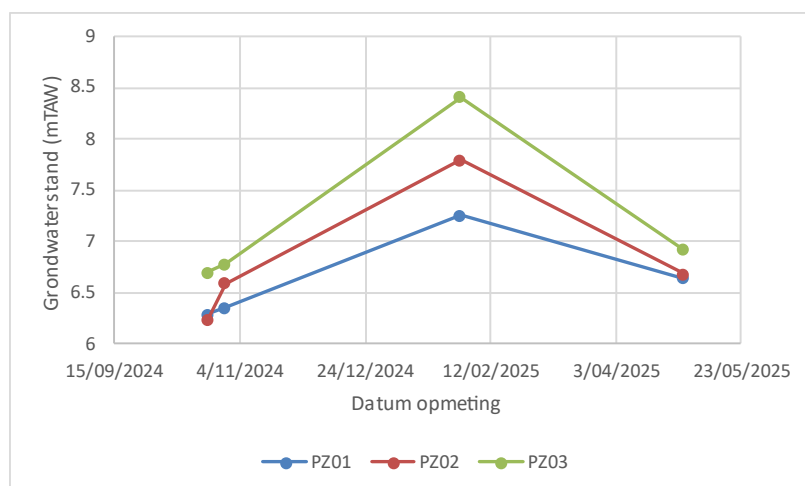
De hoogste grondwaterstand is gemeten op 31 januari 2025 waar uit blijkt dat de gemeten grondwaterstanden aanzienlijk verschillen in de drie peilbuizen. Dit kan te wijten aan het feit dat de filters ongeveer rond de diepte van de stoorlaag zijn geplaatst, waardoor regenwater zich mogelijk ophoopt en de metingen beïnvloedt. Anderzijds kan het aan de afwerking van de peilbuizen liggen waardoor er regenwater de peilbuis terecht komt en geen representatieve waarde voor de grondwatertafel bemeten wordt (januari 2025 was een zeer natte maand). Door de beperkte hoeveelheid metingen kan dit niet uitgeklaard worden. Hierdoor werd besloten om de tussenliggende maximale meting **(+7,80 mTAW bij PZ02) als representatief hoog grondwaterpeil voor de hele site** te beschouwen.

Tabel 3: Maximaal gemeten grondwaterstanden

Peilbuis	Meetperiode	Maaiveld (mTAW)	Maximale grondwaterstand (mTAW)	Maximale grondwaterstand (m-mv)
PZ01	Okt 2024, jan 2025 en apr 2025	+8,54	+7,26	1,28
PZ02	Okt 2024, jan 2025 en apr 2025	+8,48	+7,80	0,68
PZ03	Okt 2024, jan 2025 en apr 2025	+8,45	+8,41	0,04

Tabel 4: Gemeten grondwaterstand (in mTAW)

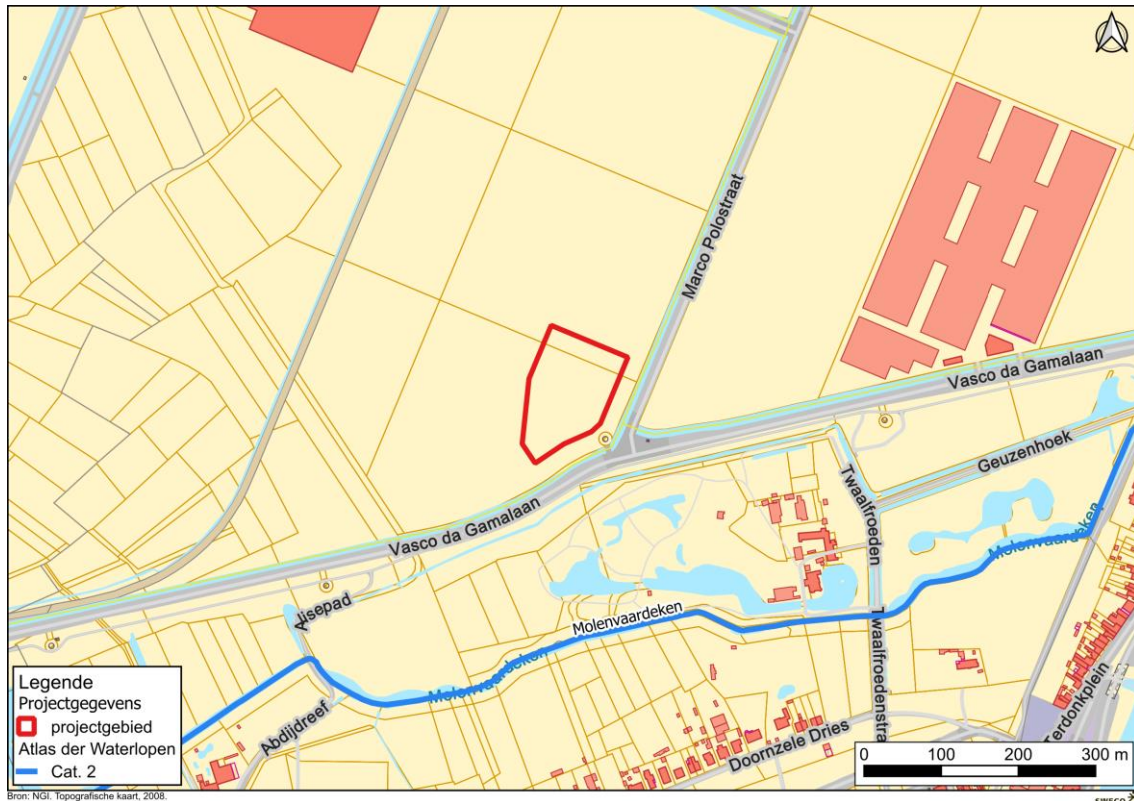
Datum opmeting	PZ01	PZ02	PZ03
22/10/2024 (tijdens plaatsing)	+6,29	+6,23	+6,7
29/10/2024	+6,36	+6,59	+6,78
31/01/2025	+7,26	+7,8	+8,41
30/04/2025	+6,64	+6,68	+6,92



Figuur 5: Grafiek van de grondwatermetingen doorheen de tijd

3.3 Oppervlaktewater

Figuur 6 geeft een overzicht van het aanwezige oppervlaktewater nabij de projectzone. Er lopen diepe grachten (ca. 2 m diep) tussen het terrein en de straat. Verder loopt de Molenvaardeken ca. 250 m ten zuiden van de site. Er liggen enkele vijvers tussenin.



Figuur 6: Situering van oppervlaktewater nabij de projectzone

4 Bemalingsconcept

4.1 Randvoorwaarden

Hieronder zullen de randvoorwaarden besproken worden die relevant zijn voor een bemalingsconcept op te stellen. Op basis van deze screening wordt de bemalingsmethode en de methode van berekening bepaald.

4.1.1 Stabiliteitsrisico's

4.1.1.1 Zettingsrisico

Door de verandering in korrelspanning, ten gevolge van de grondwaterstandverlaging tot onder de laagst gemeten waarde ooit, kunnen zettingen optreden tijdens een bronbemaling. De kans op het optreden van schade ten gevolge van de zettingen is afhankelijk van de **bodemopbouw** (mate van voorkomen van zettingsgevoelige lagen), de **grondwaterstandsverlaging**, de **duur** van de bemaling, de **afstand** tot zettingsgevoelige objecten en de staat van de zettingsgevoelige objecten.

Zettingen ten gevolge van een toename van de effectieve korrelspanning kunnen berekend worden op basis van beschikbare sondeergegevens door middel van de samendrukkingswet van Terzaghi [2]:

$$\frac{\Delta h}{h} = \frac{1}{C} \times \ln \frac{\sigma' + \Delta \sigma'}{\sigma'}$$

Met Δh de samendrukking van de grond over een hoogte h bij een spanningstoename $\Delta \sigma'$, h de hoogte van waarover de samendrukking berekend wordt, σ' de heersende korrelspanning voor aanbrengen van belasting $\Delta \sigma'$, $\Delta \sigma'$ de spanningstoename, C de samendrukkingsconstante ($C = \alpha \times \frac{q_c}{\sigma'}$), α de sangleratcoëfficiënt (afhankelijk van de grondsoort) en q_c de conusweerstand.

Enkel de grondlagen waar een grondwaterdaling te verwachten is, dienen meegenomen te worden in de zettingsberekening. M.a.w. een bemaling die uitgevoerd wordt boven een significante kleilaag (bijvoorbeeld Formatie van Boom) zal een verwaarloosbare grondwaterverlaging creëren in de klei. De zettingsberekening stopt dan op de top van deze laag. Zettingen worden berekend tot waar de samendrukking significant is, zijnde tot waar de toename in effectieve spanning $\Delta \sigma'$ meer dan 10% van σ' bedraagt [2].

De samendrukkingsconstante C in de formule van Terzaghi mag gewijzigd worden door een herbelastingsconstante A zolang de optredende verticale korrelspanning op een punt lager is dan die in het verleden geweest is. De verticale korrelspanning kan in het verleden hoger geweest zijn door:

- een geologische voorbelasting: dit is enkel van toepassing op Tertiaire grondlagen waarop voorheen een dik pakket grond gelegen heeft dat in het verloop der geologische tijden weg geërodeerd is;
- grondwaterverlagingen welke zich in het verleden reeds hebben voorgedaan (bv. seizoenale grondwatervariaties of eerdere bemalingen).

Op basis van literatuurwaarden en na overleg met WTCB kan gesteld worden dat:

- $A = 1 \times C$ voor veen;
- $A = 3 \times C$ voor kleiige lagen;
- $A = 4 \times C$ voor lemige lagen;
- $A = 8 \times C$ voor zandige lagen.

Het effect van een zekere voorbelasting van de grond is vaak aanzienlijk in de berekende zettingen. Het is dus van belang dat dit wordt meegenomen in de berekeningen.

De berekening werd uitgevoerd uitgaande van de dichtst sondering en grondwatermeting bij de TFO4 (zijnde de diepste constructie, gelijk aan TFO3), Gebouw 1 en TFO2. Gezien de homogeniteit van de grond zijn deze berekeningen representatief van alle constructies en leidingen. De resultaten van deze berekening zijn terug te vinden in Tabel 5. De zettingen ter hoogte van de bemaling overschrijden de zettingsnorm van 20 mm niet waardoor er **geen risico** te verwachten is van zettingen ten gevolge van de bemaling.

Tabel 5: Resultaten zettingsberekeningen

Sondering	Maaiveld (mTAW)	Grondwaterpeil (mTAW)	Bemalingspeil (mTAW)	Zetting t.h.v. bemaling (mm)
S10	+8,31	+6,29	+5,50	4,5
S02	+8,51	+6,23	+6,10	0
S03	+8,54	+6,23	+7,10	0

4.1.1.2 Opbarstgevaar

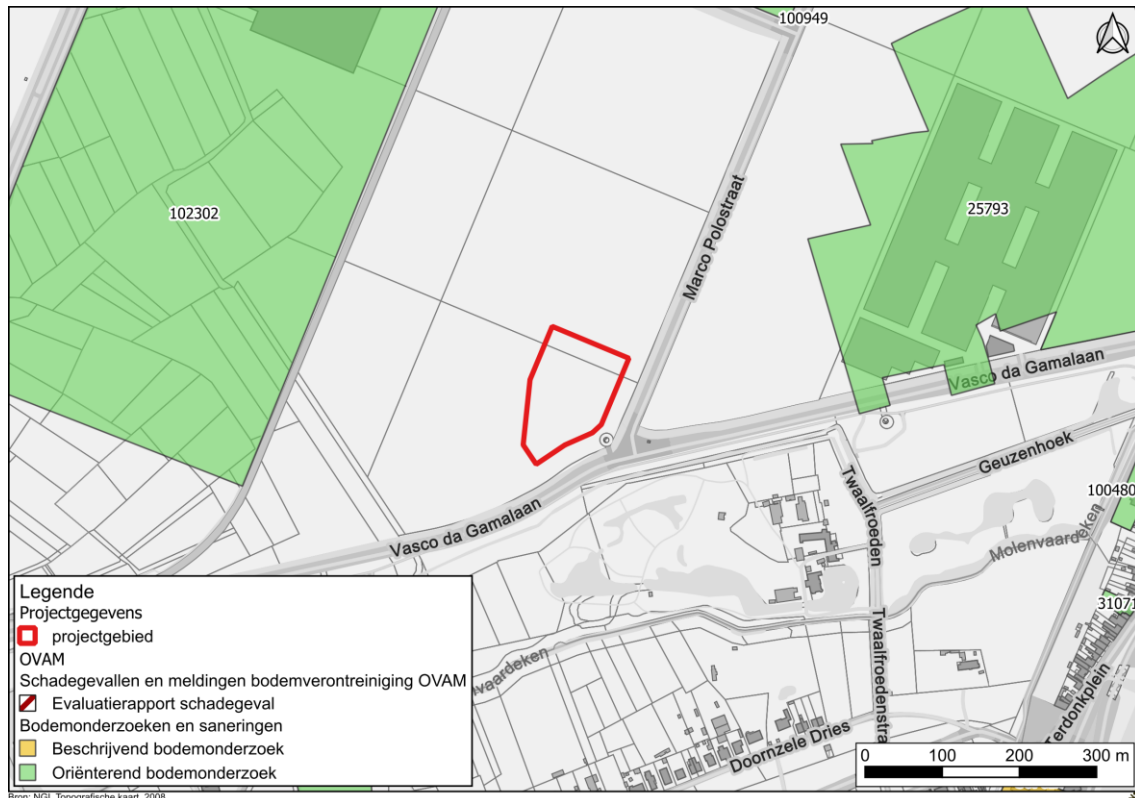
Indien uitgravingen zullen plaatsvinden in een waterremmende laag, of tot op een zeker diepte boven een waterremmende laag, en er onder deze waterremmende laag een watervoerend pakket bestaat het risico dat de bodem van de bouwput of sleuf opbarst. Dit gebeurt als het gewicht van de grond boven de waterremmende laag kleiner is dan de opwaartse waterdruk eronder [1].

Bij dit project wordt er volledig uitgegraven in een dik watervoerend pakket, waardoor er geen risico op opbarsten is. De stoorlagen op ongeveer 3 m-mv en 6,5 m-mv worden niet als waterremmend beschouwd vanwege hun beperkte dikte en beperkte verspreiding. De bemaling zal ook dieper plaatsvinden dan deze laag waardoor de mogelijke waterdruk sowieso wordt weggenomen.

4.1.2 Potentiële grondwaterverontreiniging

Grondwaterverontreinigingen kunnen op twee manieren door de bemaling beïnvloed worden. In eerste instantie is het mogelijk dat een grondwaterverontreiniging via de bemalingsinstallatie opgepompt wordt en anderzijds is het mogelijk dat een grondwaterverontreiniging door de bemaling verplaatst wordt. De mogelijke onttrekking of significante verplaatsing van een verontreiniging kan nagegaan worden na de bemalingsberekening, maar **een eerste risicozone** kan al in rekening genomen worden. In eerste instantie wordt er voor het oppompen van een verontreiniging rekening gehouden met een onttrekkingszone van 50 m en voor het mogelijk significant verplaatsen van een verontreiniging binnen een zone van 200 m (Figuur 7). Er liggen geen OVAM-dossiers binnen deze onttrekkingszone van 50 m van de bemaling.

Verder kan het risico op PFAS verontreiniging getoetst worden met de actuele no regret zones. Deze zones geven weer waar actuele no regret-maatregelen gelden. Indien screening of verkennend onderzoek concludeert dat er geen risico op PFAS verontreiniging is, worden de preventieve maatregelen opgeheven. Er liggen **geen no regret zones** binnen een straal van 200 m van de bemaling.



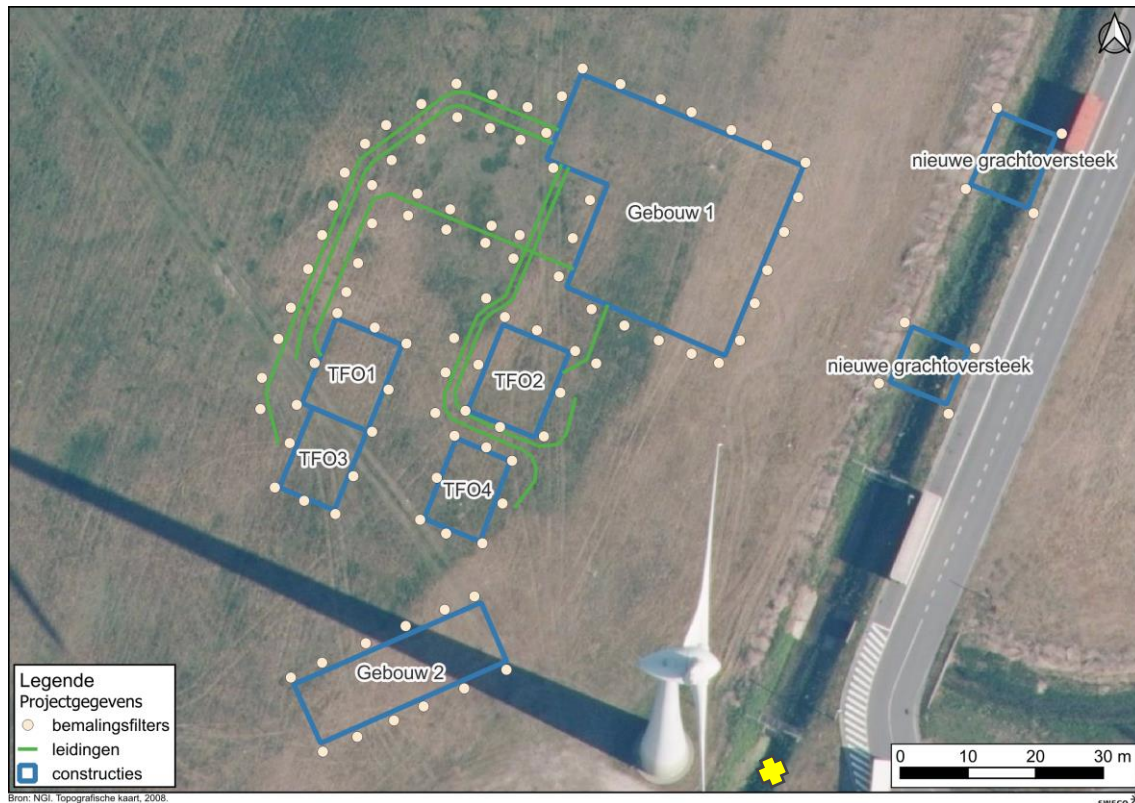
Figuur 7: OVAM-dossiers in de buurt van de bemaling [3]

4.1.3 Omgevingsanalyse

Er zijn verschillende omgevingsfactoren waarbij rekening gehouden dient te worden bij het opstellen van een bemalingsconcept. Indien de bemaling invloed heeft op deze gebieden, heeft dit een invloed op de klassebepaling en MER-plicht van de bemaling. Bij het opstellen van een bemalingsconcept wordt er initieel rekening gehouden met **een aandachtszone van 750 m rond de bemaling** zoals beschreven in de Richtlijnen bemalingen [1]. Er liggen geen relevante aandachtszones in de buurt van de bemaling.

4.2 Type bemaling

Er werd uitgegaan van verticale vacuüm filters met een lengte van 10 m geplaatst rondom de bouwput of langs beide zijden van de sleuven. De aangenomen tussenafstand tussen de filters is 5 m. Een indicatief bemalingsplan (Figuur 8) waarin het bemalingsconcept en het lozingspunt worden weergegeven, is ook als bijlage toegevoegd. Bij uitvoering kan de bemaling hiervan afwijken indien de aannemer dit nodig acht zolang de voorwaarden uit de vergunning worden gerespecteerd.



Figuur 8: Indicatief bemalingsplan. Het gele kruis duidt het mogelijke lozingspunt aan (gracht langs de site die water richting de Molenvaardeken af).

4.3 Berekeningsmethodiek

De berekeningen worden uitgevoerd via analytische rekenmethodes zowel voor de sleuven als voor de bouwputten. De gebruikte formules en aannames worden hieronder besproken.

4.3.1 Sleufbemaling (voor de leidingen)

De bemaling van een sleuf wordt berekend via de **Formule van Edelman**. Het debiet dat via horizontale instroming in de sleuf terecht komt, wordt berekend via volgende formule. Om het bemalingsdebiet te bepalen moet dit nog vermenigvuldigd worden met het aantal lopende meter.

$$Q = 2 \cdot s_0 \cdot \sqrt{\frac{\mu \cdot KD}{\pi \cdot t}}$$

Met:

- Q het debiet per m sleuflengte ($\text{m}^3/\text{dag}/\text{m}$);
- s_0 de grondwaterdaling op afstand $r=0$ (m);

- μ de bergingscoëfficiënt (-);
- KD het doorlaatvermogen van de verzadigde zone (m^2/d);
- t de tijd (dagen).

Er worden **twee debieten** berekend: een debiet dat representatief is voor de eerste dagen van de bemaling (na 3 dagen, **initieel**) en een debiet dat te verwachten is op het einde van de bemaling (na 7 dagen, **stationair**). Deze debieten worden berekend met een correctie op basis van gesimuleerde debieten in een numeriek grondwatermodel. De gecorrigeerde formules en bijkomende uitleg zijn terug te vinden in de “Handleiding berekeningsinstrument bemalingen van lijntrajecten”, gepubliceerd door de VMM en Vlario [4].

De **invloedstraal** van de bemaling komt overeen met een grondwaterverlaging van 0,05 m die wordt berekend met de Formule van Edelman. Deze formule houdt geen rekening met de neerslag waardoor de invloedstraal blijft groeien in de tijd, en dus afhankelijk is van de duur van de bemaling.

$$R = 2 \cdot \text{invers } \text{erfc} \left(\frac{0,05}{s_0} \right) / \sqrt{\frac{\mu}{KD \cdot t}}$$

Met:

- R de invloedstraal van de bemaling (m).

Deze methode is conform met de “Richtlijnen bemalingen ter bescherming van het milieu 2021”, beschreven in 6.20 *Addendum lijnbemalingen*, gepubliceerd door de VMM [1].

Voor de grondwaterstand worst-case gerekend met een grondwaterstand van 0,68 m-mv, volgens sectie 2.3. Er wordt van uitgegaan dat het freatisch oppervlak minstens verlaagd wordt tot 0,5 m onder het uitgravingspeil (1m-mv). De horizontale doorlatendheid is geraamd op 8×10^{-5} m/s. In de berekeningen gaan we uit van verticale filters met een lengte van 10 m geplaatst langs beide zijde van de sleuf. De gebruikte uitgangspunten per fase zijn samen met de berekende debieten terug te vinden in bijlage.

4.3.2 Bouwputbemaling (voor de constructies)

De invloedssfeer van de bemaling wordt berekend volgens de **empirische formule van Sichardt**. Deze formule is enkel geldig is voor de **initieële bemalingen** (tot ca. 5 dagen):

$$R = 3000 \cdot s \cdot \sqrt{k}$$

Met R de invloedstraal van de bemaling (m), s de gewenste grondwaterstandverlaging (m) en k de horizontale doorlatendheid van de grond (m/s).

De initiële **bemalingsdebieten** worden berekend volgens de formule van Dupuit:

$$Q = \pi \cdot k \cdot \left| \frac{H^2 - (H - s)^2}{\ln(R + R_{eq}) - \ln(R_{eq})} \right| \cdot 3600 \text{ met } R_{eq} = \sqrt{\frac{l \cdot b}{\pi}}$$

Met Q het initiële debiet (m^3/uur), R de invloedstraal (m), R_{eq} de equivalente invloedstraal (m), H de stijghoogte in referentietoestand (m), l de lengte van de bouwput (m) en b de breedte van de bouwput (m).

Naarmate een bemaling vordert zal het debiet afnemen en de invloedstraal toenemen. De stationaire invloedzone van de bemaling is per definitie (in freatische omstandigheden) het gebied dat nodig is om door effectieve infiltratie vanuit de onverzadigde zone (evenwicht tussen infiltratie en drainage) het bemalingsdebiet te compenseren. In deze formule wordt verder enkel rekening gehouden met veranderingen in effectieve infiltratie door veranderingen in neerslag. Als er nergens en nooit voeding door neerslag zou zijn, zou de invloedzone oneindig toenemen. Als er geen voedende randvoorwaarden zijn zoals oppervlaktewaters, infiltraties of retourbronnen, dan wordt de invloedzone dus bepaald door de neerslag die effectief infiltreert. Er wordt uitgegaan

van een grondwatervoeding door neerslag die 0,20 m/jaar bedraagt in doorlatende, niet dichtbebouwde zones. De **stationaire invloedstraal en debiet** wordt bepaald door onderstaande iteratieve berekening:

$$R = \sqrt{\frac{Q}{N * \pi}}$$

Met Q het stationaire debiet (m³/uur), N de effectieve infiltratie (m/uur), R de stationaire invloedstraal van de bemaling.

Er wordt van uitgegaan dat het freatisch oppervlak minstens verlaagd wordt tot 0,5 m onder het uitgravingspeil vertrekkend van de maximale grondwaterstand (0,68 m-mv). De horizontale doorlatendheid is geraamd op 8×10^{-5} m/s. In de berekeningen gaan we uit van verticale filters met een lengte van 10 m geplaatst rondom de bouwput. Aangezien de filters niet tot op een ondoorlatende laag reiken, dient er een toeslag ingecalculleerd (25%) te worden op het volkomen debiet aangezien er voeding zal plaatsvinden vanuit onderliggende lagen. De gebruikte uitgangspunten zijn samen met de berekende debieten terug te vinden in bijlage.

Deze methode is conform met de “Richtlijnen bemalingen ter bescherming van het milieu 2021”, gepubliceerd door de VMM [1].

Opmerking bij de bemalingsberekening

Het benodigde bemalingsdebiet is afhankelijk van variabelen zoals werkelijke stijghoogte bij aanvang van de werken, de eigenschappen en variabiliteit van de lokale ondergrond, geografie, lengte onttrekkingsfilter, enzovoort. In de bemalingsberekeningen is zoveel mogelijk uitgegaan van conservatieve waarden. In de berekeningen is bijvoorbeeld uitgegaan van de hoogste gemeten stijghoogte en relatief hoge doorlatendheid. Veelal kunnen de berekende waarden dan ook als bovengrens worden beschouwd.

Het bemalingsdebiet is bepaald op basis van de huidig beschikbare gegevens. Als een nauwkeuriger beeld van het waterbezwaar gewenst is, kan aanvullend veldwerk uitgevoerd worden in de vorm van aanvullende boringen en peilbuizen of een pompproef. Deze dienen voor aanvang van de werkzaamheden uitgevoerd te zijn zodat de bodemparameters en grondwaterstand beter ingeschat kunnen worden.

4.4 Bemalingsdebiet en invloedstraal

De resultaten van de berekeningen worden in Tabel 6 samengevat.

Voor de bouwputten bedraagt het maximaal debiet ca. 692 m³/dag (bij Gebouw 1), en zal dalen naar het stationaire debiet van ca. 290 m³/dag. Het totaal op te pompen volume bedraagt ca. 50.419 m³, er werd als bemalingsduur gerekend met 25 dagen per bouwput (5 dagen voorbereiden + 20 dagen bemalen). De maximale invloedstraal bedraagt 316 m.

Voor de sleuven bedraagt het maximaal debiet ca. 1.347 m³/dag, en zal dalen naar het stationaire debiet van ca. 844 m³/dag. Het totaal op te pompen volume bedraagt ca. 28.663 m³, er werd als bemalingsduur gerekend met 30 dagen (5 dagen voorbereiden + 25 dagen bemalen). De maximale invloedstraal bedraagt 375 m.

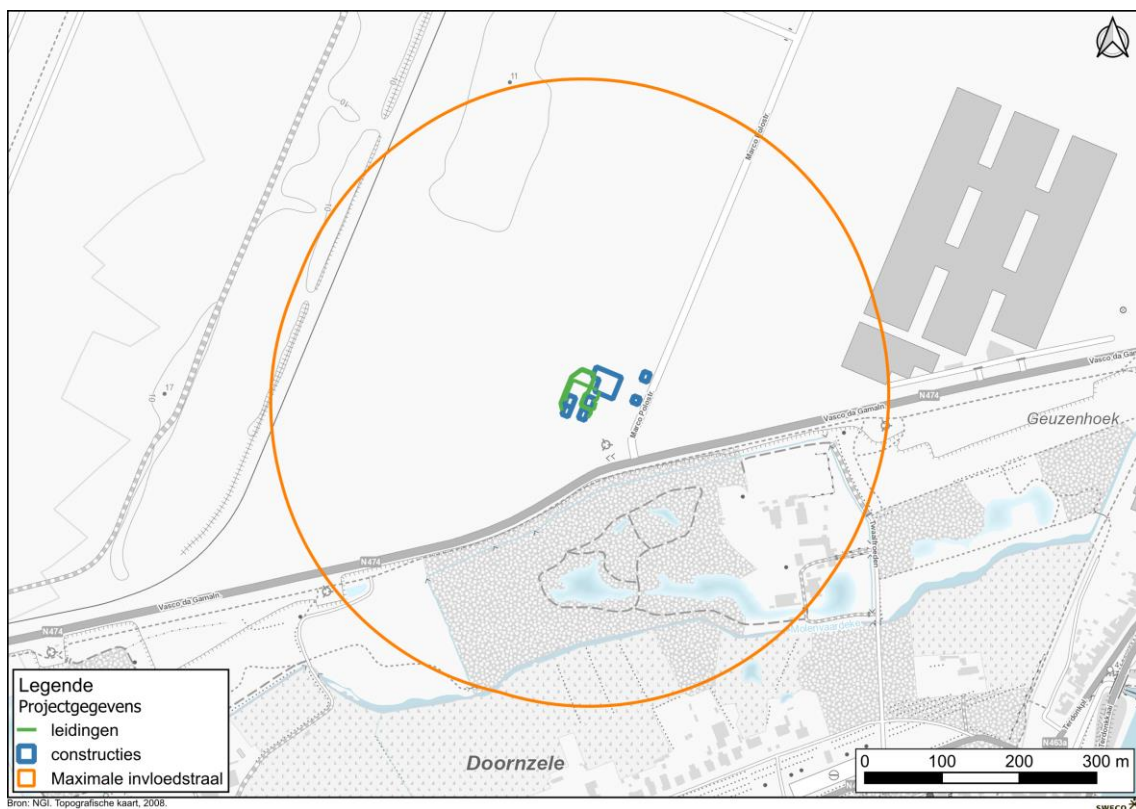
De werkelijke fasering van de bemaling staat nog niet vast, maar het is mogelijk dat de bemaling van gebouw 1 en de transformatoren deels samenvallen. Hierdoor worden de maximale debieten van gebouw 1 en TFO 1-4 opgeteld. Het maximale aan te vragen debiet bedraagt **2.146 m³/d**.

In totaal wordt een volume van **79.082 m³** (gedurende 205 dagen) opgepompt. De maximale berekende invloedstraal bedraagt **375 m** en is in Figuur 9 weergegeven.

Tabel 6: Resultaten bemalingsberekeningen

Bouwput/ sleuf	Max. dagdebiet (initieel) (m ³ /d)	Stationair debiet (m ³ /d)	Totaal volume (m ³)	Max. invloedstraal (stationair) (m)
Gebouw 1	692	290	9.265	316
Gebouw 2	557	281	8.400	272
TFO1	286	115	3.726	178
TFO2	286	115	3.726	178
TFO3	441	266	7.517	313
TFO4	441	266	7.517	313
Nieuwe grachtoversteek Noord	344	175	5.230	241
Nieuwe grachtoversteek Zuid	326	170	5.038	237
Leidingen	1.347	844	28.663	375
Max./ totaal	2.146*	844	79.082	375

*bij uitvoering gebouw 1 en de TFO's tegelijkertijd



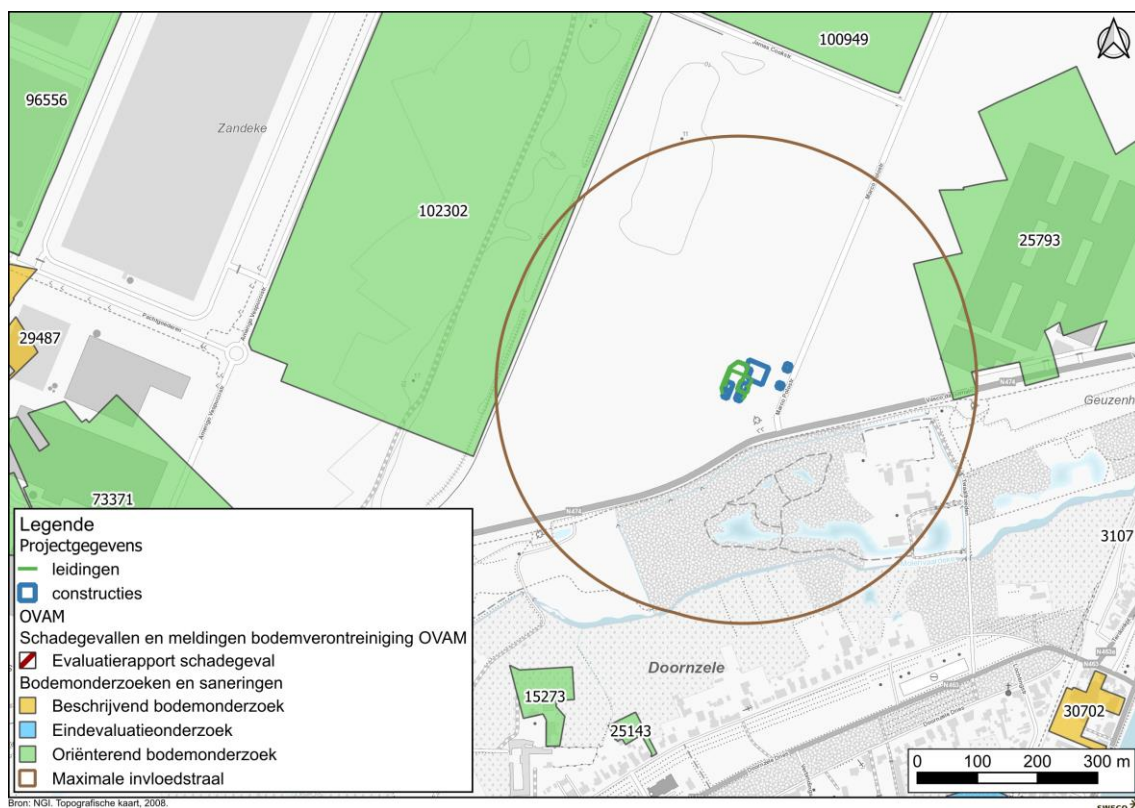
Figuur 9: Berekende maximale invloedstraal van de bemaling

5 Impact op de omgeving en risico's

5.1 Milieutechnisch

5.1.1 OVAM-dossiers

Er vallen 2 gekende OVAM-dossiers binnen de invloedstraal van de bemaling (Figuur 10). In het rapport "Evaluatie invloed bemaling op bodemverontreiniging" worden deze dossiers in detail bekeken om na te gaan of er risico bestaat op verplaatsing van een mogelijke verontreiniging en of het lozen van bemalingswater vergunningsplichtig is.



Figuur 10: OVAM dossiers binnen de berekende invloedstraal van de bemaling [3]

5.1.2 PFAS no regret zones

De invloedstraal reikt niet tot een no regret zone.

5.1.3 Verziltingsrisico

Er bevindt zich geen verzilt grondwater in de ruime omgeving van de bemaling, waardoor er geen risico is tot verzilting.

5.2 Impact op beschermde gebieden

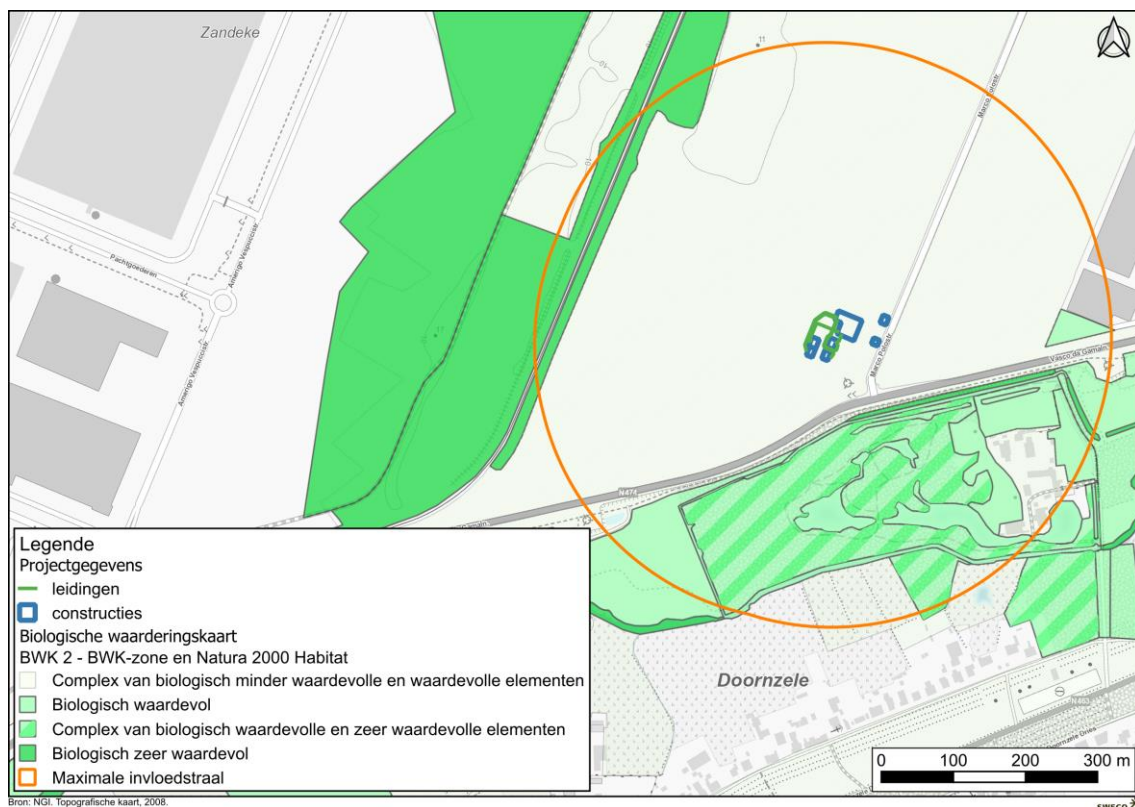
De invloedstraal reikt **niet** tot volgende beschermde gebieden:

- Beschermde duingebieden
- Habitatrichtlijn- en vogelrichtlijngebieden
- Grondwaterwingsgebieden en beschermingszones
- VEN en IVON gebieden
- Beschermde monumenten
- Beschermde cultuurhistorische landschappen
- Beschermde archeologische sites
- Beschermde stads- of dorpsgezichten

De gebieden waartoe de invloedstraal reikt, worden hieronder besproken.

5.2.1 Biologische waarderingskaart, verdrogingsgevoelige elementen en Natura 2000 habitat.

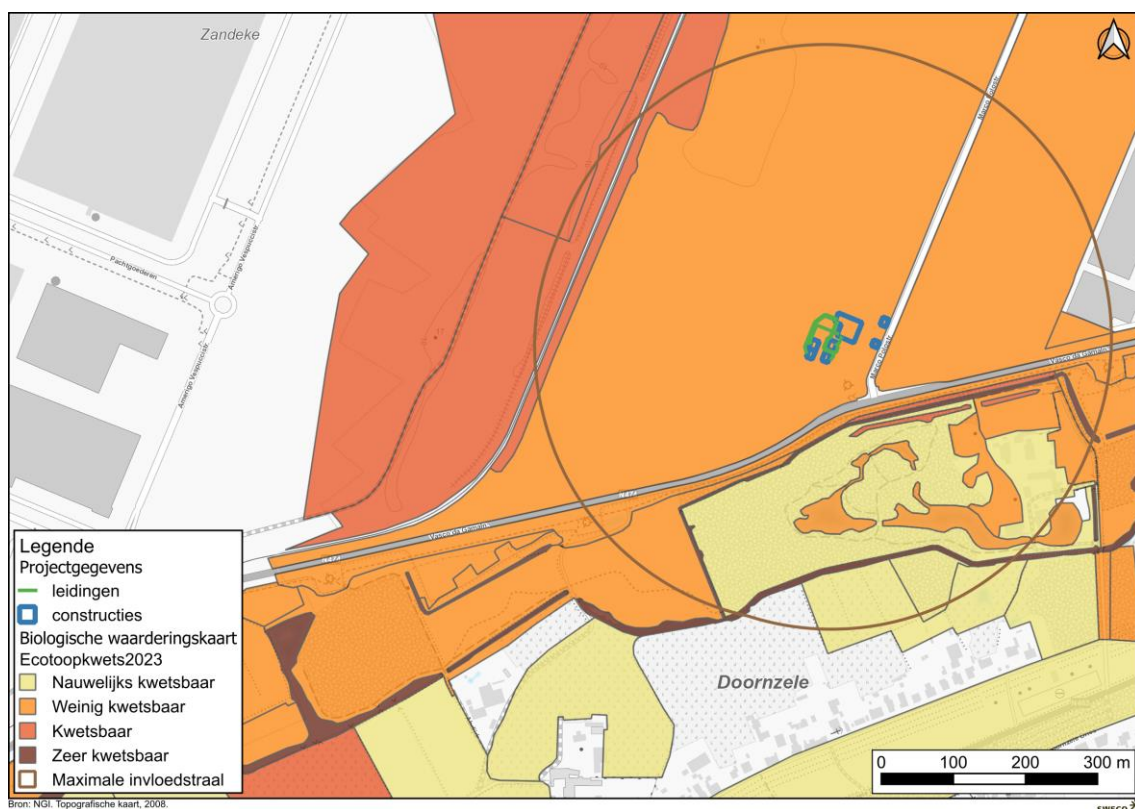
Op de biologische waarderingskaart vallen meerdere percelen met (complexen met) biologisch waardevolle en zeer waardevolle elementen binnen de invloedstraal (Figuur 11). Daarnaast zijn twee van deze zones gekarteerd als partieel habitat (phab), wat betekent dat het kaartvlak zowel habitatwaardige, als niet habitatwaardige delen bevat (Figuur 12). Op de ecotoopkwetsbaarheidskaart voor droogte worden deze percelen als niet tot zeer kwetsbaar aangegeven (Figuur 13). De invloed die de bemaling mogelijk heeft op deze elementen wordt besproken binnen de mer-screening.



Figuur 11: Invloedstraal bemaling t.o.v. de BWK, versie 2023 [5]



Figuur 12: Invloedstraal bemaling t.o.v. de Natura 2000 Habitat, versie 2023 [5]



Figuur 13: Invloedstraal t.o.v. de ecotoopkwetsbaarheid voor droogte, versie 2023 [5]

5.3 Zettingsrisico

Er is **geen risico** te verwachten van zettingen ten gevolge van de bemaling (zie §4.1.1.1).

5.4 Opbarstgevaar

Er is **geen risico** te verwachten van opbarst ten gevolge van de bemaling (zie §4.1.1.2).

6 Bemalingscascade

Om de impact van de bemaling te beperken, heeft de VMM de bemalingscascade uitgewerkt. De bemalingscascade uit vier verschillende stappen (Figuur 14), conform de code van goede praktijk en VLAREM artikel 5.53.6.1.1.



Figuur 14: Schema bemalingscascade

6.1 Stap 1: Beperking volume en debiet

In eerste instantie werd er geopperd op de bemalingsfasering zo efficiënt mogelijk op te stellen zodat de duur, en dus ook het opgepompte debiet, beperkt wordt. In het ontwerp zijn, waar mogelijk, de dieptes van de uitgravingen beperkt zodoende er zo weinig mogelijk bemaling nodig is.

Om niet dieper te bemalen dan noodzakelijk zal er een automatische sturing voorzien worden op de bemalingsinstallatie. Gezien de korte bemalingsduur op elke locatie, is het plaatsen van wanden geen duurzame oplossing in kader van debietsbeperking.

6.1.1 Retourbemaling onder druk

Bij retourbemaling wordt het bemalingswater dat wordt opgepompt terug in de ondergrond gebracht. In Vlaanderen is dit alleen toegestaan in **dezelfde watervoerende laag**, en bovendien mag het water **niet verontreinigd** zijn. In het geval van zilt bemalingswater dient het water te worden ingebracht in een laag met dezelfde of een hogere saliniteit.

Bij retour onder druk wordt het grondwater opgepompt via dieptebronnen en via retourputten terug in de ondergrond gebracht. Aangezien de redoxtoestand van het grondwater een belangrijke factor is in de grondwaterchemie mogen er geen oxiderende bestanddelen in de ondergrond gebracht worden waardoor het water onbelucht geretourneerd moet worden.

Aangezien de bemaling op geen enkele locatie langer dan 30 dagen actief is, is de opstelling van een retourbemaling buiten proportie voor het werk.

6.1.2 Infiltratie

Infiltratie kan enkel toegepast worden met bemalingswater uit het freatische grondwaterpakket. Via deze soort retourbemaling wordt het bemalingswater **gravitair** de ondergrond in gebracht via de onverzadigde zone. Dit kan via bekkens, grachten, onverzadigde putten of andere infiltratievoorzieningen. Grachten die verbonden met het hydrografisch netwerk kunnen niet dienen als infiltratiegrachten.

Er is mogelijkheid tot aanleggen van een infiltratievoorziening (wadi of gracht) op de site. Deze dient gerealiseerd te worden of een afstand van minimaal 30 m van de bemaling om rondpompen

te vermijden. Aangezien een infiltratievoorziening voor bemalingswater niet aangesloten mag zijn op een afwatering (waterloop of overloop riolering), en de debieten niet begroot kunnen worden door de onzekerheden (infiltratiecapaciteit, grondwaterpeil tijdens uitvoering, ontwerp van de voorziening), moet het volledige debiet voor lozing aangevraagd worden.

Als er geïnfiltreerd wordt, moet het effluent voldoen aan de milieukwaliteitsnormen voor grondwater.

6.2 Stap 2: Nuttig gebruik bemalingswater

Het is ook mogelijk om het opgepompte water beschikbaar te stellen voor hergebruik. In de praktijk zal dit voornamelijk nuttig zijn in drogere periodes wanneer de watervraag door derden hoog is. Per werf dient bekeken worden op welke wijze dit ter beschikking gesteld wordt. De kwaliteit van het opgepompte grondwater bepaalt ook of het mogelijk is om het bemalingswater beschikbaar te stellen (zie het rapport “Evaluatie invloed bemaling op bodemverontreiniging”). Indien de werf ruimte heeft om het opgepompte water gebufferd af te voeren voor hergebruik en de waterkwaliteit het toelaat, is dit aangeraden. Bovendien mag dit niet voor hinder zorgen.

6.3 Stap 3 en 4: Lozen in een waterloop of regenwaterafvoer + lozen in riool

Het (overige) bemalingswater dat niet terug in de ondergrond kan gebracht worden en niet nuttig gebruikt kan worden, dient geloosd te worden. Indien er binnen 200 m van de bemalingswerken een oppervlaktewaterlichaam of een kunstmatige afvoer voor hemelwater (RWA) aanwezig is, mag er niet op een gemend riool of DWA geloosd worden. Ook bij hogere debieten is het vaak niet toegestaan om op DWA of gemengd stelsel te lozen en zal er binnen een grotere afstand naar een oppervlaktewaterlichaam of een kunstmatige afvoer voor hemelwater (RWA) gekeken moeten worden. Zowel voor het lozen op oppervlaktewaterlichaam, een kunstmatige afvoer voor hemelwater (RWA), DWA of gemend stelsel dient er rekening gehouden te worden met de geldende kwaliteitsnormen.

Er worden verhoogde lozingsnormen aangevraagd voor arseen (50 µg/l), nikkel (90 µg/l) en PFAS individueel (100 ng/l). Ook wordt er een monitoring opgelegd volgens de sectorale voorwaarden uitgebreid met de verdachte parameter PFAS (inclusief ultrakorte ketens). Indien het bemalingswater concentraties bevat hoger dan de geldende lozingsnormen (of aangevraagde lozingsnormen) dient het bemalingswater gezuiverd te worden alvorens te lozen. De lozing valt hiermee onder rubriek 3.8 1°b) en dus klasse 2.

Indien de waterkwaliteit voldoet, is de gracht langs de site een mogelijk lozingspunt. De gracht watert af richting de Molenvaardeken.

Een verdere detaillering in verband met lozingsnormen, monitoring en zuivering wordt toegelicht in het rapport “Evaluatie invloed bemaling op bodemverontreiniging”.

7 Monitoring en nazorg

Om de bemaling zoals hierboven beschreven te monitoren, dient minstens volgende voorzien worden:

- Het monitoren van de grondwaterstand door middel van 3 peilbuizen en dit zowel voor als tijdens de bemaling, zodat er geen onnodige debieten worden opgepompt.
- Het plaatsen van debietsmeters conform de wetgeving die regelmatig gecontroleerd dienen te worden op goede werking.
- Het bijhouden van een logboek met de waargenomen debieten en grondwaterstanden. Dit logboek is te allen tijde aanwezig op de werf.
- Het monitoren van de grondwaterkwaliteit tijdens de bemaling.

Op basis van de huidige bemalingsstudie volstaat deze aanpak. Indien uit de bijkomende studies (rapport “Evaluatie invloed bemaling op bodemverontreiniging” of MER-screening) blijkt dat er bijkomende monitoring noodzakelijk is, dient ze bovenop deze minimale monitoring voorzien te worden.

Na beëindiging van de bemaling is het belangrijk om voldoende aandacht te besteden aan de nazorg. Voor meer informatie, zie bijlage 6.18 in de Richtlijnen Bemalingen [1].

8 Vergunning en milieubeoordeling

Voor een bronbemaling is een vergunning of melding vereist, die conform de VLAREM-wetgeving (Rubriek 53.2 en 53.11) geïntegreerd is in de algemene omgevingsvergunning. Welke vergunning moet worden aangevraagd hangt af van

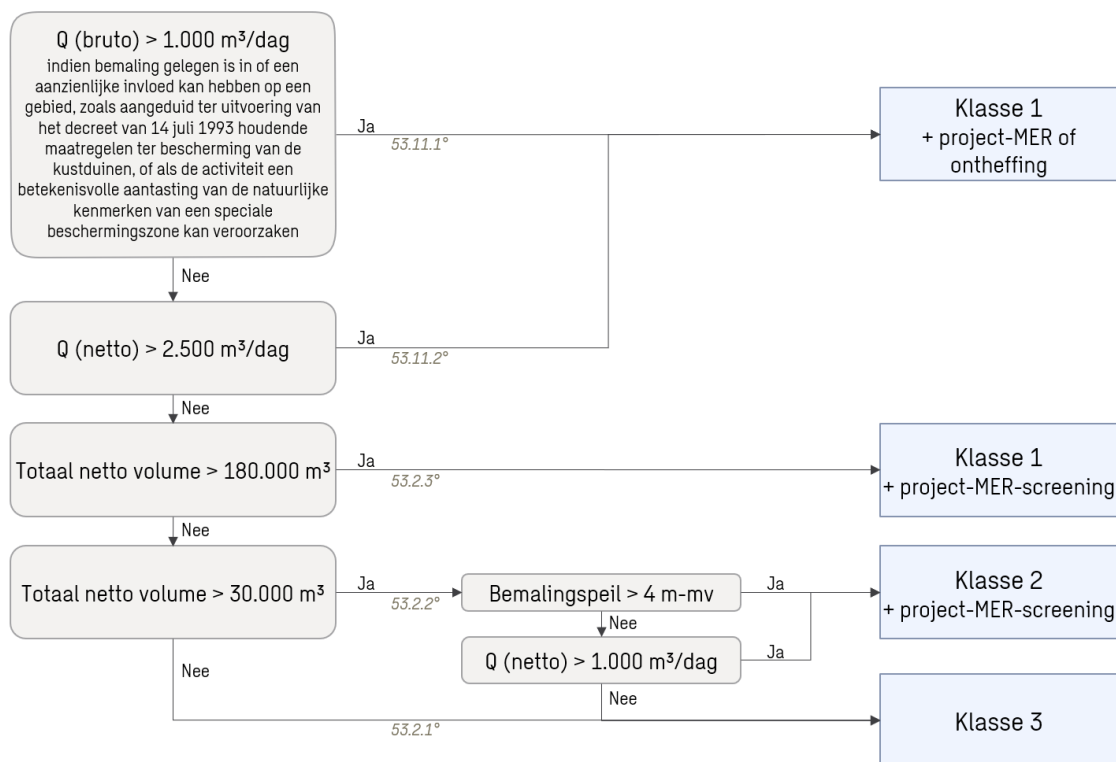
- het debiet per dag,
- de totale opgepompte hoeveelheid grondwater,
- de diepte van de grondwaterverlaging,
- de invloed op speciale beschermingszones of beschermde duingebieden.

Figuur 15 geeft een stroomschema weer voor het bepalen van de vergunningsklasse rekening houdend met de aanpassingen in de grondwatertrein (goedgekeurd op 21 juni 2024 [6]).

De invloedstraal van de bemaling reikt niet tot een speciale beschermingszone of een beschermd duingebied. Indien het debiet meer dan 2.500 m³/dag bedraagt, valt de bemaling onder klasse 1 en dient er een project-MER of een verzoek voor ontheffing opgemaakt worden. Daarnaast geldt dat indien het totaal opgepompte volume grondwater meer dan 180.000 m³ bedraagt, vallen de werken sowieso onder een klasse 1 activiteit.

Indien het opgepompte volume tussen 30.000 en 180.000 m³ ligt, wordt er een onderscheid gemaakt of de grondwaterverlaging zich beperkt tot maximaal 4 m onder het maaiveld en of het netto debiet zich beperkt tot 1.000 m³/dag. Als deze grenzen allebei niet overschreden worden, valt de bemaling onder klasse 3. Bij overschrijding van één van deze grenzen, valt de bemaling onder klasse 2. Bemalingen waar het totale opgepompte volume grondwater zich tot 30.000 m³ beperkt, vallen onder klasse 3.

Bij deze werken is het opgepompt volume meer dan 30.000 m³ en het maximale debiet meer dan 1.000 m³/d, waardoor de bemaling onder een klasse 2 valt.



Figuur 15: Stroomschema voor de bepaling van de vergunningsklasse (VLAREM rubriek 53.2 en 53.11)

Naast de bronbemaling zelf, kan ook het lozen van het opgepompte grondwater vergunningsplichtig zijn. Dit is het geval wanneer het opgepompte grondwater gevaarlijke stoffen bevat met concentraties boven het indelingscriterium. Indien dit het geval is, is rubriek 3.8 ook van toepassing. In het **rapport “Evaluatie invloed bemaling op bodemverontreiniging”** blijkt dat de **lozing** onder klasse 2 valt (rubriek 3.8 1°b).

Het project valt onder bijlage III van het project-MER-besluit, zodat hiervoor een **project-MER-screening** dient te worden opgemaakt.

9 Conclusie

Om in den droge te werken bij de aanleg van bouwputten en leidingen is er bemaling nodig tot 0,5 meter onder het uitgravingspeil. Hiervoor werden volgende resultaten bekomen:

Bouwput/ sleuf	Max. dagdebiet (initieel) (m³/d)	Stationair debiet (m³/d)	Totaal volume (m³)	Max. invloedstraal (m)
Gebouw 1	692	290	9.265	316
Gebouw 2	557	281	8.400	272
TFO1	286	115	3.726	178
TFO2	286	115	3.726	178
TFO3	441	266	7.517	313
TFO4	441	266	7.517	313
Nieuwe grachtoversteek Noord	344	175	5.230	241
Nieuwe grachtoversteek Zuid	326	170	5.038	237
Leidingen	1.347	844	28.663	375
Max./ totaal	2.146*	844	79.082	375

*bij uitvoering gebouw 1 en de TFO's tegelijkertijd

Uit de resultaten volgt dat volgende debieten aangevraagd moeten worden:

- een **maximaal debiet** van 2.146 m³/dag;
- een **totaal volume** van ca. 79.082 m³;
- een **maximale verlaging** van 3,1 m-mv.

Deze berekeningen moeten aanzien worden als worst-case situatie, waarbij uitgegaan wordt van de hoogst mogelijke grondwaterstanden en hoge doorlatendheid. De bemaling gebeurt in het A0100 Quartaire Aquifersystemen. De bemaling is berekend met verticale filters van 10 m.

De bemaling is vergunningsplichtig (klasse 2) en valt onder bijlage III voor milieubeoordeling (project-MER screening).

Impact op omgeving

We verwijzen hiervoor naar Hoofdstuk 5 van deze nota.

- De invloedstraal bereikt biologische waardevolle zones. Sommige van deze zones worden aangeduid als kwetsbaar voor verdroging en/ of als partieel habitat.
- Er vallen 2 gekende OVAM-dossiers binnen de invloedstraal van de bemaling.

Lozing

We verwijzen hiervoor naar Hoofdstuk 6 van deze nota.

Infiltratie

Voor de kortstondige bemaling is retourbemaling niet praktisch, maar een infiltratievoorziening zoals een wadi of gracht kan aangelegd worden, zonder aansluiting op afwatering. Indien er geïnfiltreerd wordt zal het effluent moeten voldoen aan de milieukwaliteitsnorm grondwater.

Nuttig gebruik

Indien de werf ruimte heeft om het opgepompte water gebufferd af te voeren voor hergebruik en de waterkwaliteit het toelaat, is dit aangeraden.

Oppervlaktewater:

Er worden verhoogde lozingsnormen aangevraagd voor arseen (50 µg/l), nikkel (90 µg/l) en PFAS individueel (100 ng/l). Ook wordt er een monitoring opgelegd volgens de sectorale voorwaarden uitgebreid met de verdachte parameter PFAS (inclusief ultrakorte ketens). Indien het bemalingswater concentraties bevat hoger dan de geldende lozingsnormen (of aangevraagde lozingsnormen) dient het bemalingswater gezuiverd te worden alvorens te lozen. De lozing valt hiermee onder rubriek 3.8 1°b) en dus klasse 2.

Indien de waterkwaliteit voldoet, is de gracht langs de site een mogelijk lozingspunt. De gracht watert af richting de Molenvaardeken.

Advies voor uitvoering

Een **indicatieve** bemalingsplan wordt als bijlage toegevoegd. Afwijking hiervan is mogelijk mits er gewerkt wordt binnen de voorwaarden van de vergunning. De monitoring en nazorg van de bemaling dient uitgevoerd te worden zoals opgenomen in de vergunning en de richtlijnen.

Bemerkingen

Het is belangrijk op te merken dat deze nota is opgesteld op basis van de beschikbare informatie. Om een betere inschatting van het bemalingsdebiet en het effect op de omgeving te maken, kan de doorlatendheid van het aquifersysteem verder onderzocht worden. Dit kan bijvoorbeeld door middel van een pomptest of proefbemaling.

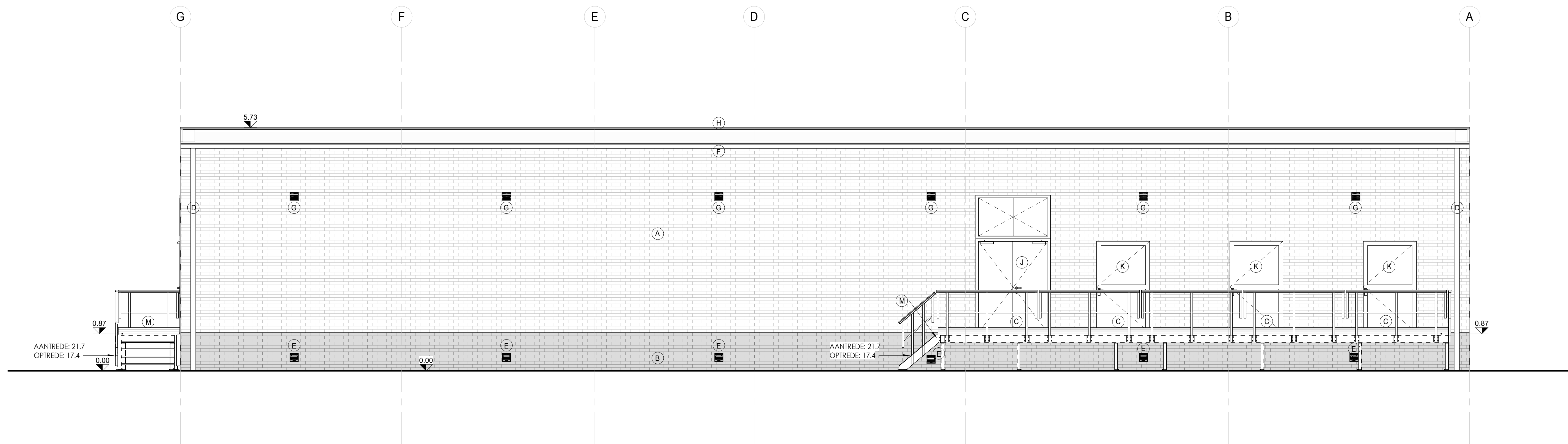
Referenties

- [1] Vlaamse Milieumaatschappij, „Richtlijnen bemalingen ter bescherming van het milieu,” 2021.
- [2] H. Raedschelders, „Gevaar voor zettingen bij een grondwaterbemaling,” *Water nr. 33*, pp. 23-26, 1987.
- [3] Vlaamse Overheid, „OVAM Geoloketten,” 2024. [Online]. Available: <https://services.ovam.be/ovam-geoloketten/#/>.
- [4] Vlaamse Milieumaatschappij en VLARIO, „Handleiding berekeningsinstrument lijnbemalingen,” 2021.
- [5] Vlaamse Overheid, „Geopunt,” 2024. [Online]. Available: <https://www.geopunt.be/>.
- [6] Vlaamse Regering, „Besluit van de Vlaamse Regering tot wijziging van het besluit van de Vlaamse Regering van 1 juni 1995 houdende algemene en sectorale bepalingen inzake milieuhygiëne, het VLAREL van 19 november 2010 en het besluit van de Vlaamse Regering van 27 november 2,” 2024.
- [7] Y. Meyus, D. Adyns, S. T. Woldeamlak, O. Batelaan en F. De Smedt, „Opbouw van een Vlaams Grondwatervoedingsmodel,” VUB, 2004.
- [8] Vlaamse Overheid, „Databank Ondergrond Vlaanderen,” 2024. [Online]. Available: <https://www.dov.vlaanderen.be/>.
- [9] Vlaamse Overheid, „Waterinfo,” 2024. [Online]. Available: <https://www.waterinfo.be/>.

Bijlagen

1. Plannen
2. Grondonderzoek
3. Detailberekeningen
4. Indicatief bemalingsplan

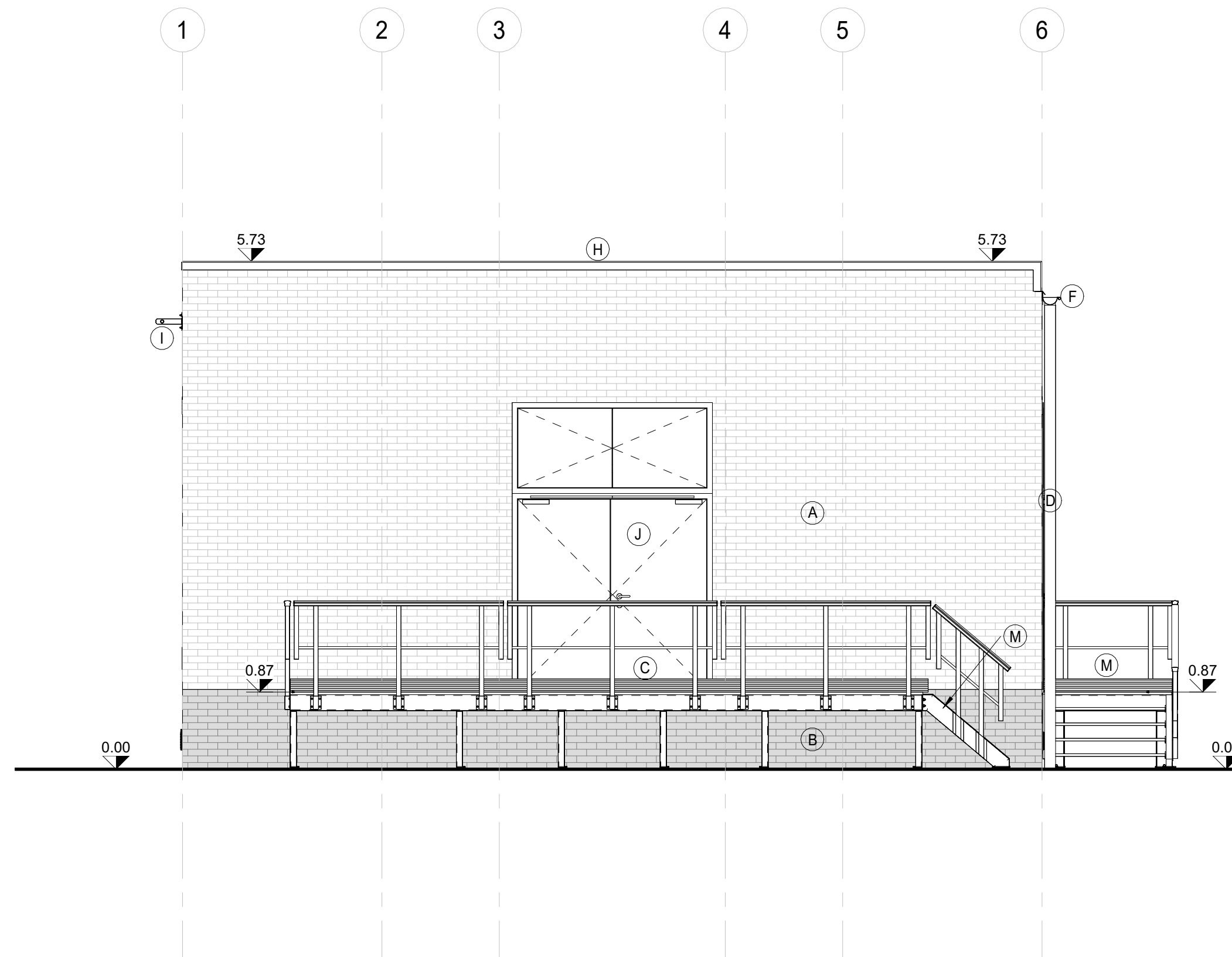
1. Plannen



0.00 = PEIL AFGEWERKT TERREIN - MAAIVELD = 8.5 TAW

Dit document is eigendom van FLUVIUS
Het is verboden het te kopiëren of aan derden
af te staan zonder voorafgaande toestemming.

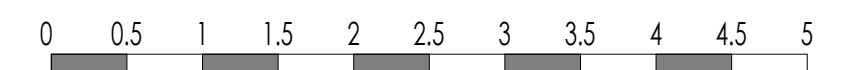
SCHAAL 1/50
0 0.5 1 1.5 2 2.5 3 3.5 4 4.5 5

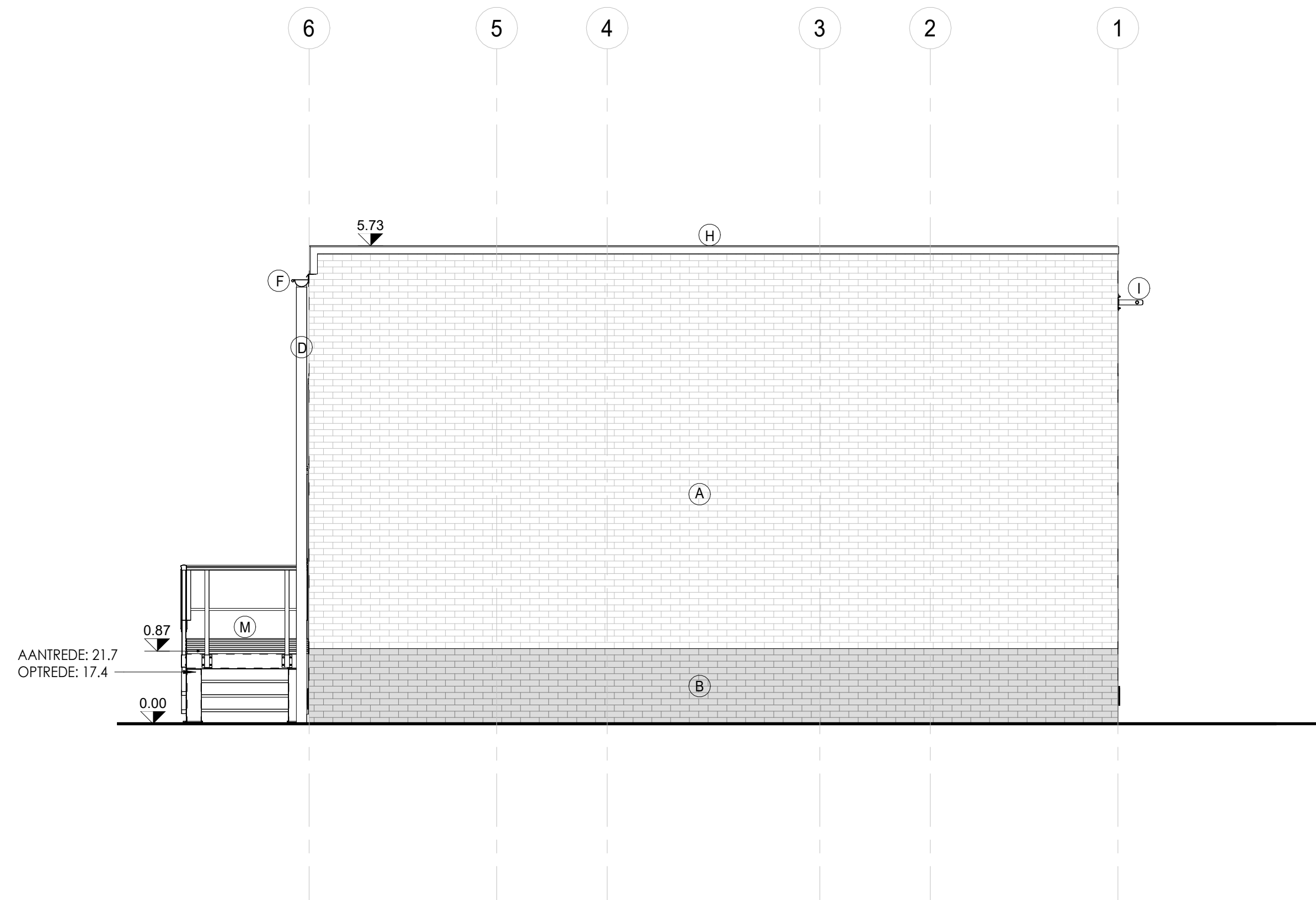


0.00 = PEIL AFGEWERKT TERREIN - MAAIVELD = 8.5 TAW

Dit document is eigendom van FLUVIUS
Het is verboden het te kopiëren of aan derden
af te staan zonder voorafgaande toestemming.

SCHAAL 1/50

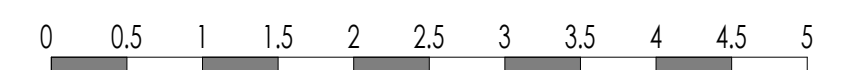


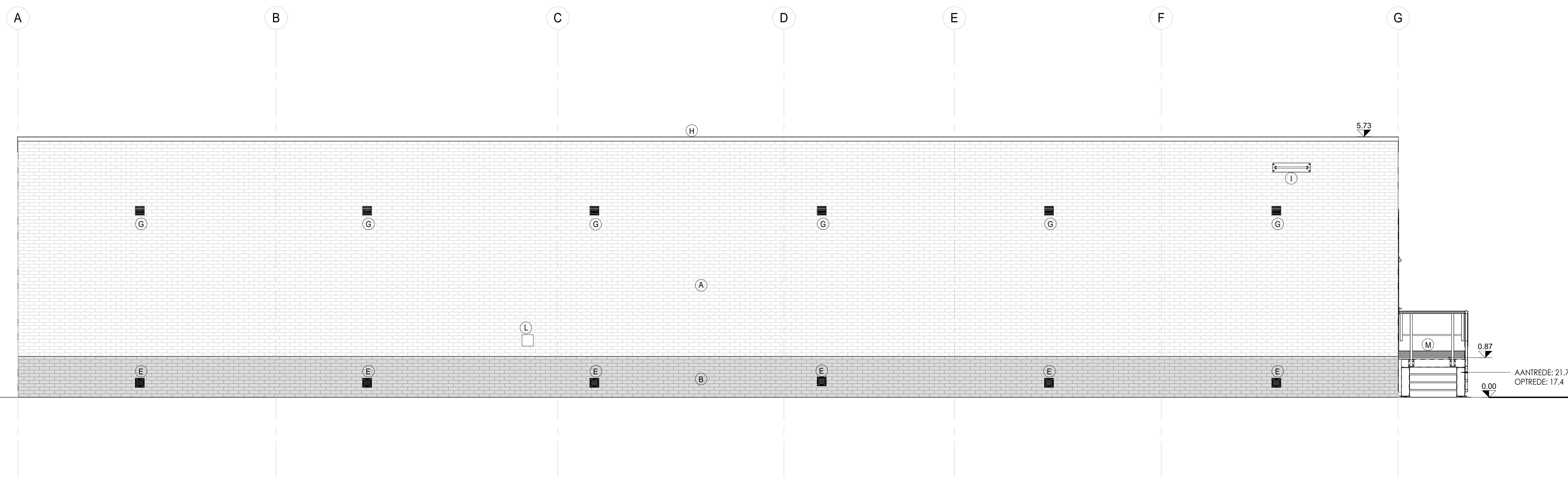


0.00 = PEIL AFGEWERKT TERREIN - MAAIVELD = 8.5 TAW

Dit document is eigendom van FLUVIUS
Het is verboden het te kopiëren of aan derden
af te staan zonder voorafgaande toestemming.

SCHAAL 1/50

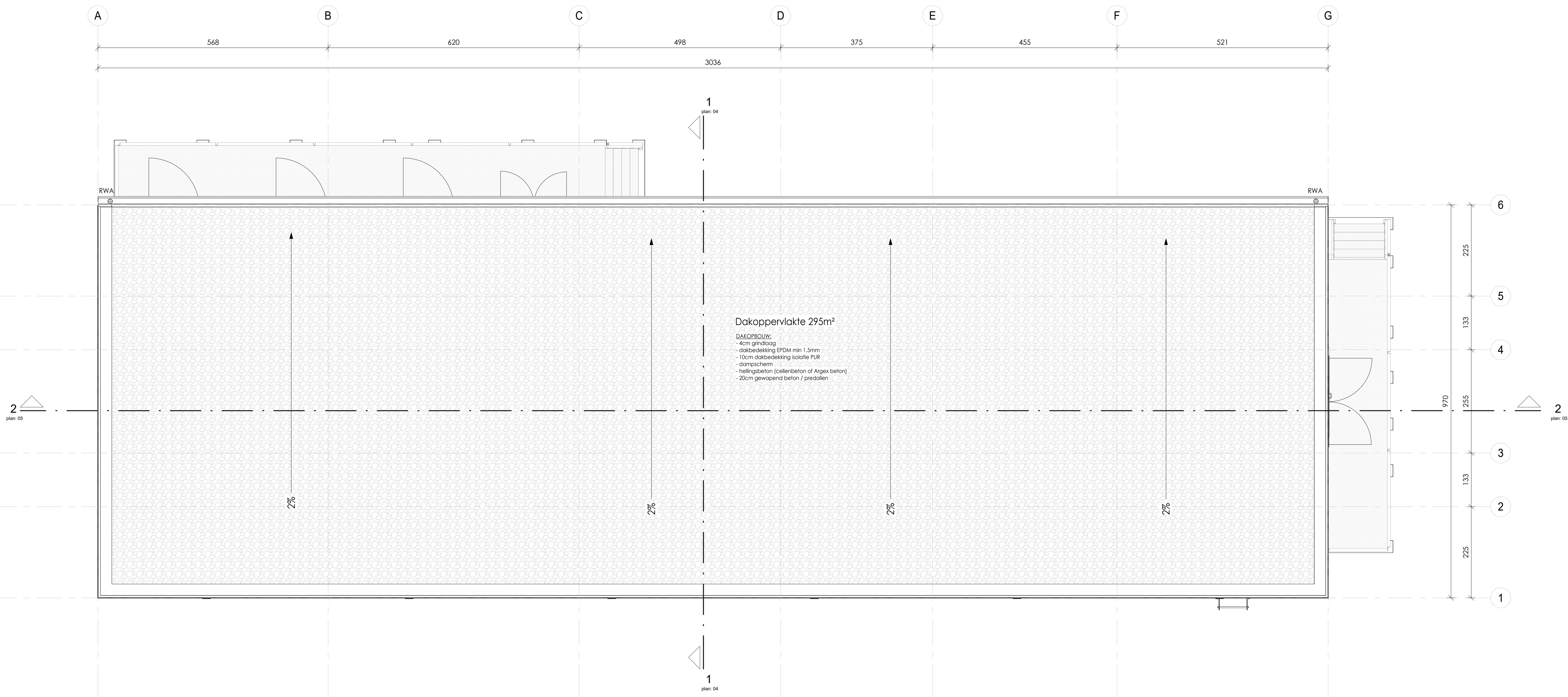




0.00 = PEIL AFGEWERKT TERREIN - MAAIVELD = 8.5 TAW

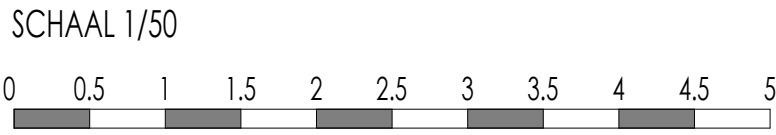
Dit document is eigendom van FLUVIUS
Het is verboden het te kopiëren of aan derden
af te staan zonder voorafgaande toestemming.

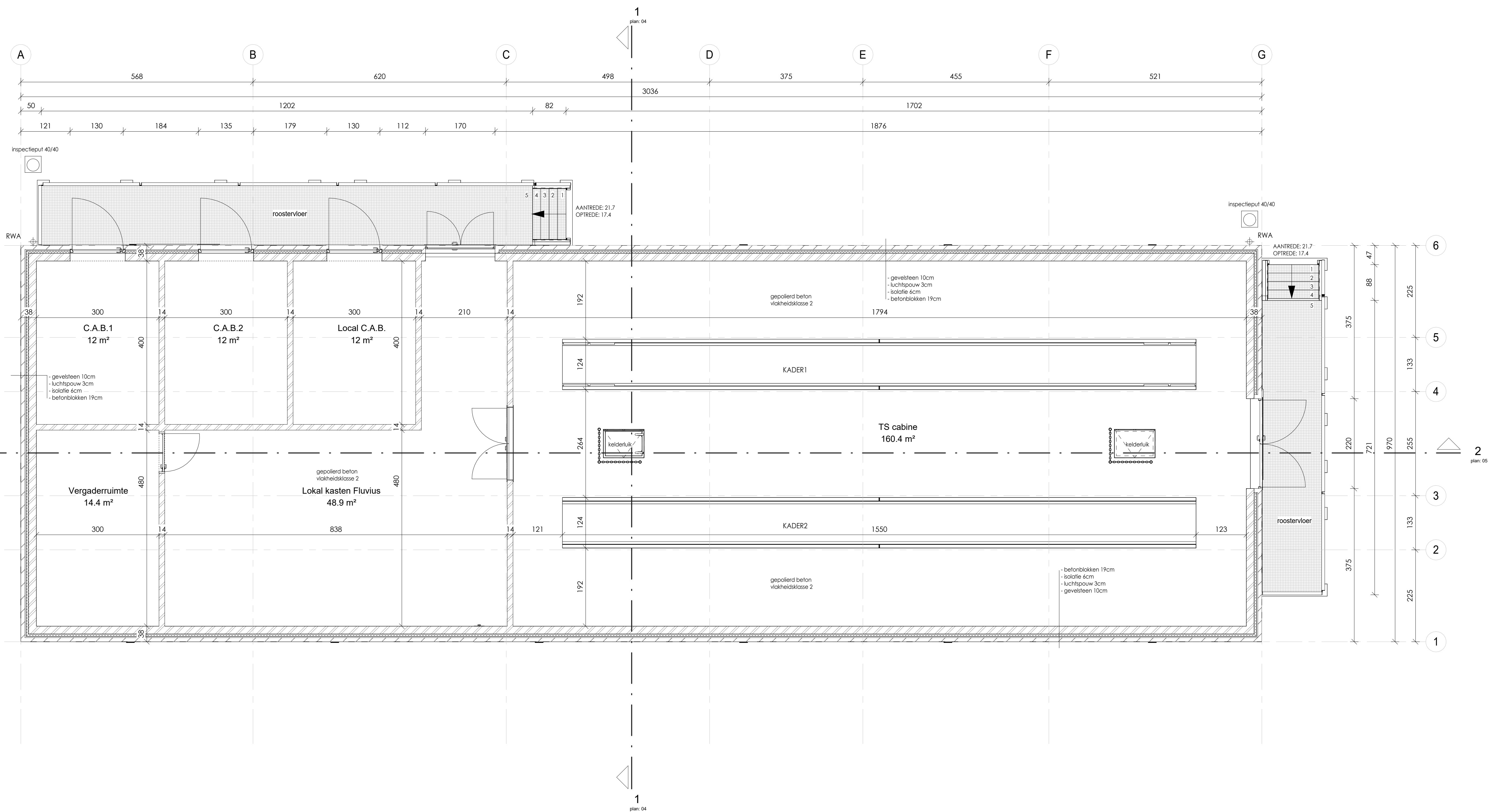
SCHAAL 1/50
0 0.5 1 1.5 2 2.5 3 3.5 4 4.5 5



0.00 = PEIL AFGEWERKT TERREIN - MAAIVELD = 8.5 TAW

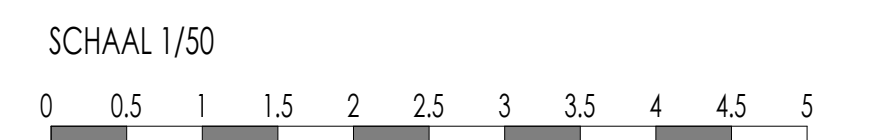
Dit document is eigendom van FLUVIUS
Het is verboden het te kopiëren of aan derden
af te staan zonder voorafgaande toestemming.

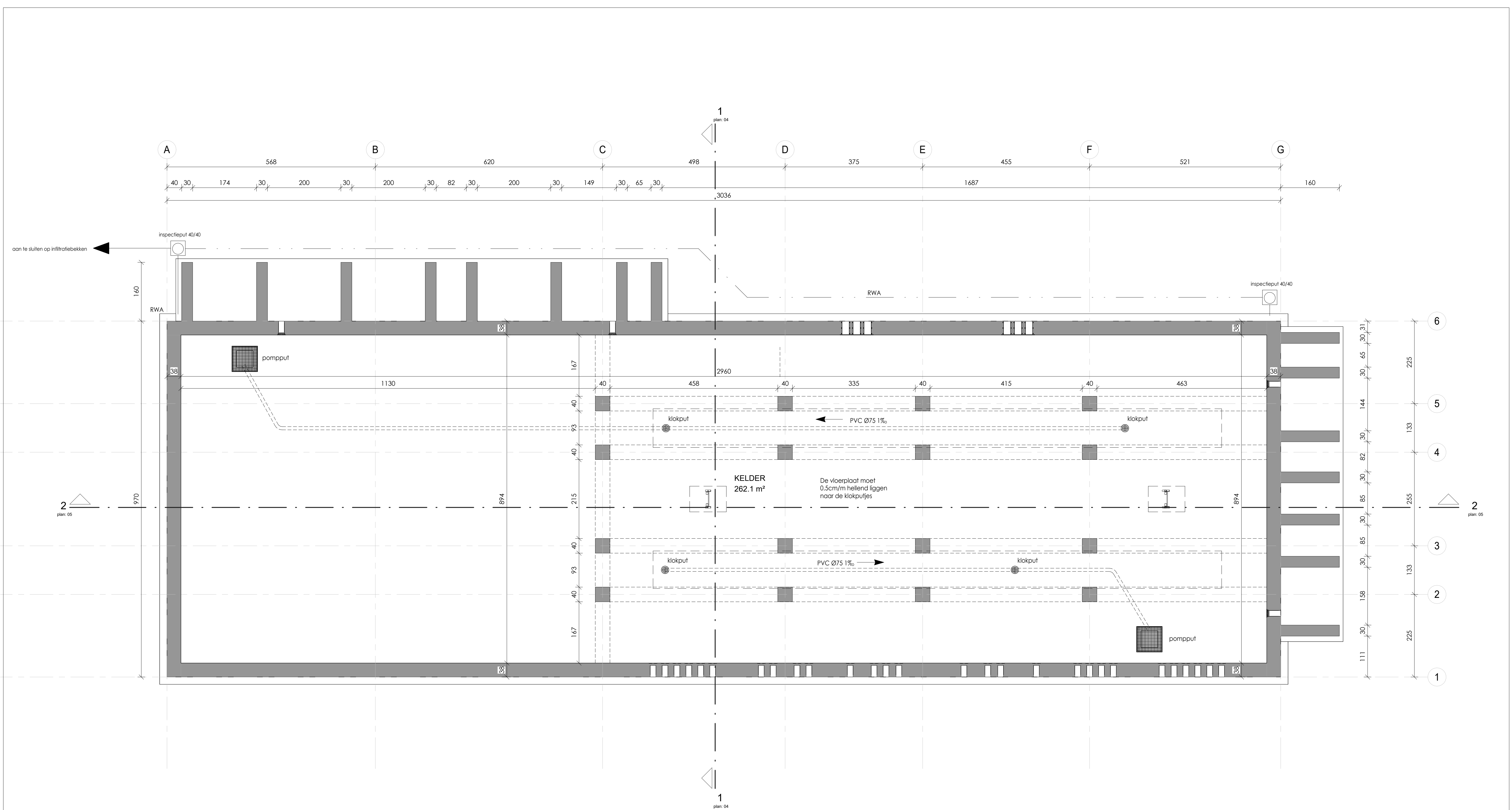




0.00 = PEIL AFGEWERKT TERREIN - MAAVELD = 8.50 TAW

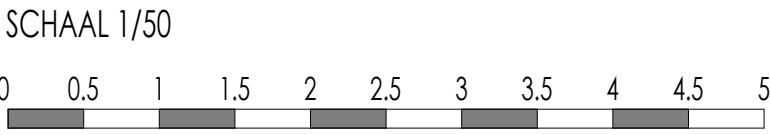
Dit document is eigendom van FLUVIUS
Het is verboden het te kopiëren of aan derden
af te staan zonder voorafgaande toestemming.

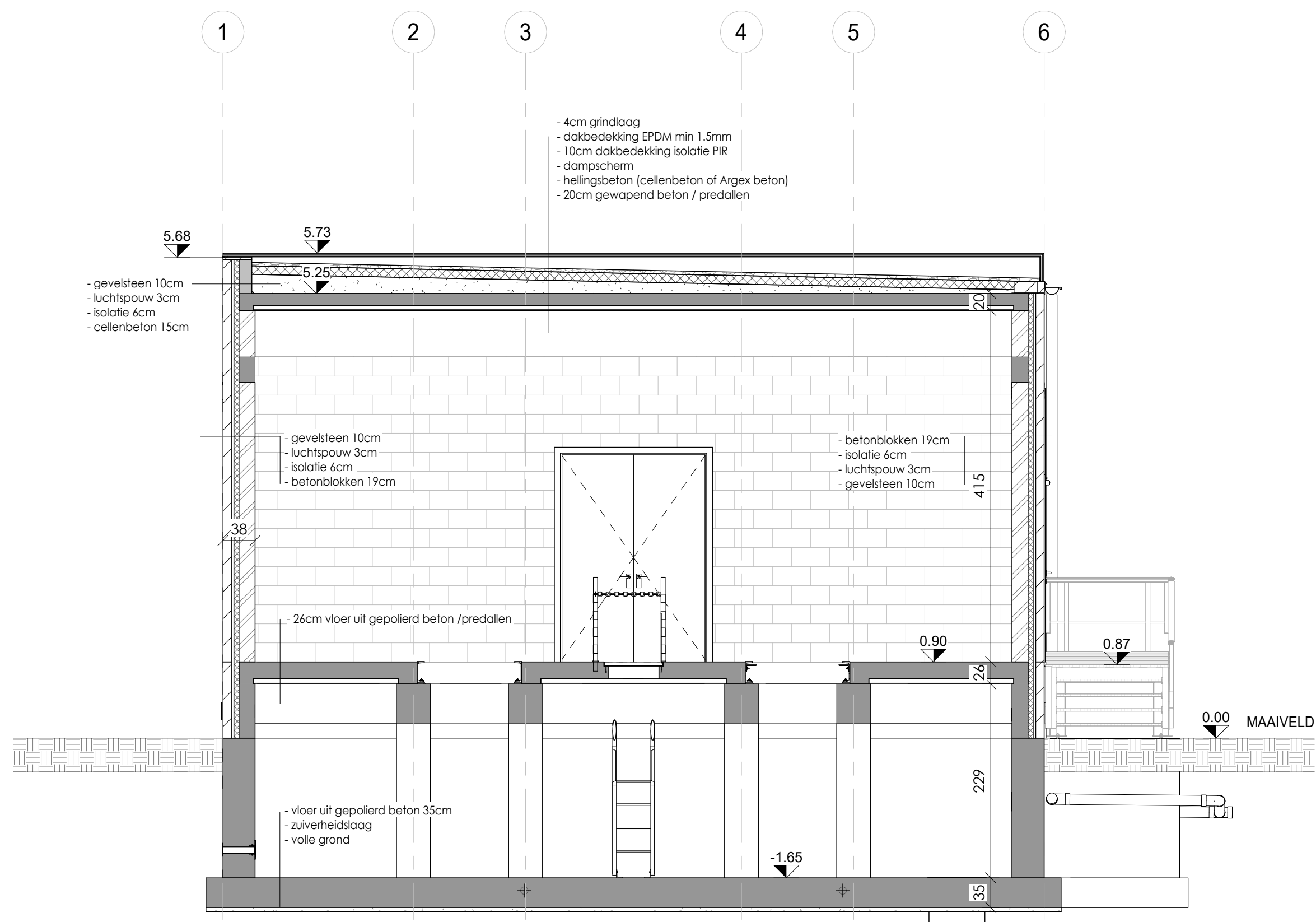




0.00 = PEIL AFGEWERKT TERREIN - MAAIVELD = 8.50 TAW

Dit document is eigendom van FLUVIUS
Het is verboden het te kopiëren of aan derden
af te staan zonder voorafgaande toestemming.

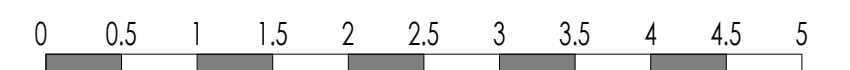


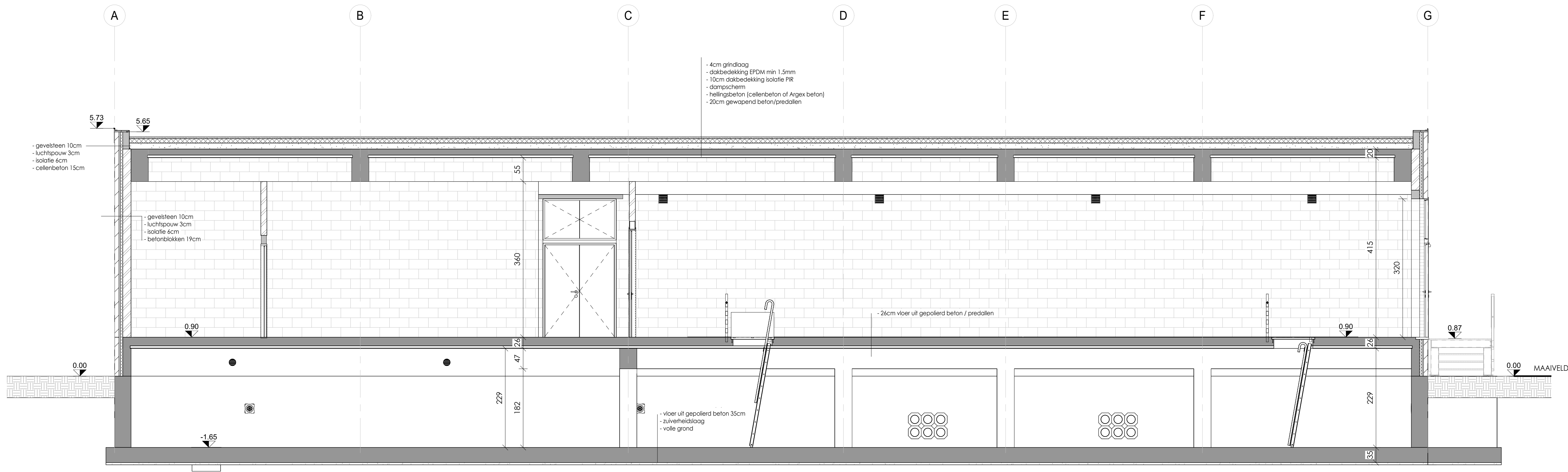


0.00 = PEIL AFGEWERKT TERREIN - MAAVELD = 8.5 TAW

Dit document is eigendom van FLUVIUS
Het is verboden het te kopiëren of aan derden
af te staan zonder voorafgaande toestemming.

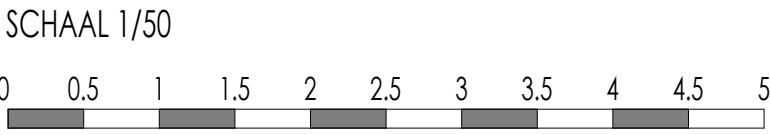
SCHAAL 1/50



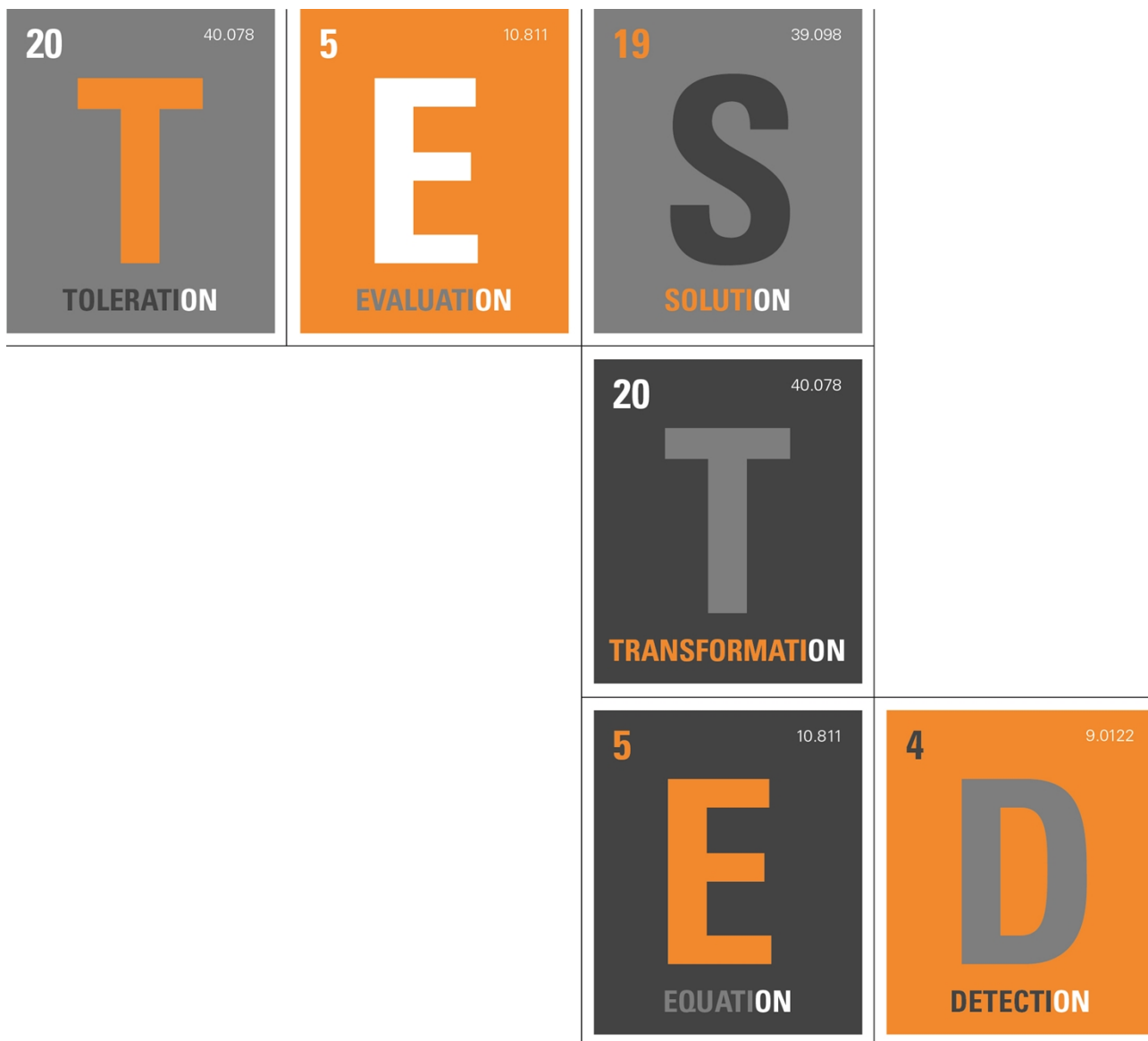


0.00 = PEIL AFGEWERKT TERREIN - MAAIVELD = 8.5 TAW

Dit document is eigendom van FLUVIUS
Het is verboden het te kopiëren of aan derden
af te staan zonder voorafgaande toestemming.



2. Grondonderzoek



RAPPORT_VERSIE 2

GEOTECHNISCH ONDERZOEK

VASCO DA GAMALAN - 9000 GENT België

RAPPORT NUMMER: Z2457097_V2

OPGEMAAKT IN OPDRACHT VAN:

ELIA ENGINEERING

DHR. HAYTAM ABDELAOUI

LEON MONNOYERKAAI 3

1000 BRUSSEL

SGS



*SGS is the world's leading inspection, verification, testing and certification company. Recognised as the global benchmark for quality and integrity, We provide **innovative** services and **solutions** for every part of the environmental industry. Our global network of offices and laboratories, alongside our dedicated team, allows us to respond to your needs, when and where they occur.*

RAPPORT_VERSIE 2 GEOTECHNISCH ONDERZOEK

VASCO DA GAMALAAN

9000 GENT

RAPPORT NUMMER: Z2457097_V2

TESTDATUM: 21.06.2024

RAPPORT DATUM: 29.11.2024

Opgemaakt door

SGS BELGIUM NV

Voor rekening van

ELIA ASSET N.V.
KEIZERSLAAN 20
1000 BRUSSEL

Offertenummer: 1445468

Referentie klant: TR 43214 - KLUDO

Dit rapport werd opgemaakt onder supervisie van:

Lies Libbrecht
Projectleider-Geoloog

SGS Belgium NV

Tervuursesteenweg 200,
Oude Waalstraat 294,
e be.geotechniek@sgs.com

B – 3060 Bertem
B – 9870 Zulte

t +32(0)16 490039
t +32(0)9 3885533
www.sgs.com

Member of SGS Group (Société de Surveillance)

INHOUD

1	Inleiding	- 4 -
1.1	Algemeen	- 4 -
1.2	Methode en apparatuur	- 4 -
1.3	Uitvoeringsmodaliteiten	- 5 -
1.4	Voorstelling van de resultaten	- 5 -
2	Locatie en hoogteligging	- 6 -
3	Grondwaterstand	- 6 -
4	Algemene opmerkingen	- 7 -
5	Infiltratieproeven (K-SAT)	- 8 -
5.1	Beschouwing	- 8 -
5.2	Methode en apparatuur	- 8 -
5.3	Proefopstelling	- 9 -
5.4	Inplanting van de proeven	- 9 -
5.5	Resultaten	- 10 -
5.5.1	Controleboringen	- 10 -
5.5.2	Samenvatting van de resultaten	- 10 -

LIJST VAN APPENDICES

- A. Legende
- B. Formules
- C. Grondplan
- D. Sondering grafieken
- E. Terreingegevens en grondmechanische parameters
- F. Evenwichtsdraagvermogen en toelaatbare funderingsdruk
- G. Zettingsberekeningen stroken
- H. Zettingsberekeningen zolen
- I. Zettingsberekeningen algemene plaatfundering
- J. Resultaten K-sat infiltratieproeven

Behoudens andersluidende overeenkomst worden alle opdrachten en documenten uitgevoerd en uitgegeven op basis van onze algemene voorwaarden. Op eenvoudig verzoek worden deze voorwaarden opnieuw aan u toegezonden. De aandacht wordt gevestigd op de beperking van aansprakelijkheid, de vergoedings- en bevoegdheidskwesties bepaald door deze algemene voorwaarden. Elke houder van dit document dient te weten dat de informatie vervat in dit document enkel de bevindingen van SGS op het ogenblik van haar tussenkomst en binnen de grenzen van de eventuele instructies van de opdrachtgever, bevat. Elke verklaring, anders dan de analyseresultaten (zoals conformiteitsverklaringen, opinies en interpretaties, keuze van plaats en aantal proefpunten, locatie, hoogteligging, grondwaterstand, ...), valt niet binnen het toepassingsgebied van de ISO 17025 accreditatie. De resultaten hebben enkel betrekking tot de geteste plaatsen. SGS is enkel aansprakelijk ten aanzien van haar opdrachtgever en dit document stelt de bij een handstransactie betrokken partijen niet vrij van hun plicht al hun rechten en verplichtingen uit te oefenen voortvloeiend uit de handelsdocumenten. Elke niet toegestane wijziging evenals de namaak of vervalsing van de inhoud of het uitzicht van dit document is onwettig en overtreders zullen vervolgd worden. Dit rapport mag zonder schriftelijke toestemming van SGS uitsluitend in zijn geheel worden gereproduceerd. Elk dossier wordt bewaard tot 10 jaar na rapportering, daarna wordt het vernietigd conform de geldende regelgeving.

1 INLEIDING

1.1 Algemeen

Door ELIA ASSET N.V. is ons de opdracht toevertrouwd een grondonderzoek uit te voeren op een terrein gelegen te VASCO DA GAMALAAN, 9000 GENT, België.

Het grondonderzoek bestaat uit:

13 x CPT-E 200 kN (conform ISO 22476-1, type TE1, class 2)

Proefnummers: S01, S02, S03, S04, S05, S06, S07, S08, S09, S10, S11, S12, S13

2 x infiltratieproeven (type K-Sat) op een diepte van 1,20 en 0,40 m

Proefnummers: K01, K03

Door een te hoge waterstand (0,40 m onder maaiveld) was het niet mogelijk op locatie K02 een infiltratieproef uit te voeren. De uitvoeringswijze en resultaten van de infiltratieproeven worden in een apart hoofdstuk besproken

Dit rapport annuleert en vervangt het rapport met nummer Z2457097 van 16.07.2024, uitgegeven door SGS (afdeling Geotechniek). Bij de plaatsing van de peilbuizen op 22.10.2024 (zie hiervoor rapport met nummer Z2457232) werd vastgesteld dat er een fout was geslopen in het initiële rapport met betrekking tot de Z-waardes (TAW-peil) van de proeven. In dit rapport zijn de exacte Z-waardes opgenomen.

1.2 Methode en apparatuur

De statische continue sonderingen met elektrische conus (CPT-E) zijn uitgevoerd met een ballastvoertuig. De uitvoering gebeurt conform norm EN ISO 22476-1: 2012 "Geotechnical investigation and testing – Field testing – Part 1: Electrical cone and piezocone penetration test". De uitgevoerde sonderingen behoren tot test type TE1 en toepassingsklasse 2. SGS Belgium is hiervoor geaccrediteerd door BELAC onder certificaatnummer 005-TEST.

Via het verlengen met sondeerbuizen met een diameter van 36 mm wordt, op continue wijze met een constante indringingssnelheid van 2 cm/sec, de elektrische conus (tophoek 60°, basisoppervlakte 10 cm² of 15 cm², kleefmanteloppervlakte van 150 cm² of 225 cm² en met binnenin een hellingsmeter) in de grond gedrukt. Om de 1 of 2 cm wordt de conusweerstand, de plaatselijke wrijvingsweerstand en de helling van de conus ten opzichte van de verticale geregistreerd en opgeslagen in het meetsysteem. In het sondeerrapport worden de gegevens echter om de 20 cm weergegeven, doch op eenvoudig verzoek kunnen ook alle meetgegevens doorgegeven worden. Om de sondeerdiepte zo maximaal mogelijk te garanderen wordt gebruik gemaakt van één of meerdere kleefbrekers.

1.3 Uitvoeringsmodaliteiten

Uit veiligheidsoverwegingen is er voorafgaandelijk een manuele boring uitgevoerd ter verkenning van de ondergrond naar nutsleidingen en/of obstakels. In deze zone kunnen geen representatieve parameters geregistreerd worden.

Proefnummer	Diepte voorboring (m)
S01	1,50
S02	1,50
S03	1,50
S04	1,50
S05	1,50
S06	1,50
S07	1,50
S08	1,50
S09	1,50
S10	1,50
S11	1,50
S12	1,50
S13	1,50

De stopcriteria van de proeven zijn samengevat in de onderstaande tabel:

Proefnummer	Diepte bereikt	Maximale drukkracht bereikt	Maximale puntweerstand bereikt	Maximale inclinatie bereikt	Andere reden
S01	X				
S02	X				
S03	X				
S04				X	
S05	X				
S06	X				
S07	X				
S08	X				
S09	X				
S10	X				
S11	X				
S12	X				
S13	X				

1.4 Voorstelling van de resultaten

De resultaten van de elektrische sonderingen zijn getekend op de diagrammen van de bijlagen. Men vindt er om de 1 of 2 cm de conusweerstand (q_c) in MN/m², de plaatselijke kleef (f_s) in kPa en de wrijvingsverhouding (R_f), allen in functie van de diepte. Deze gegevens staan ook vermeld in de bijlagen.

2 LOCATIE EN HOOGTELIKKING

De coördinaten en hoogteligging van de proeven is met behulp van GPS-meting opgemeten in Lambert 72-coördinaten en TAW-peil.

In onderstaande tabel worden de xy-coördinaten en de TAW peilen per proef samengevat alsook een samenvatting gegeven over de uitgevoerde proeven.

Proefnummer	X	Y	TAW-peil maaveld	TAW-peil sondeeraanzet (m)	Bereikte diepte t.o.v. het maaveld (m)	TAW-peil sondeerdiepte (m)
S01	107970,38	204505,58	+8,56	+7,06	20,06	-11,50
S02	107975,47	204519,86	+8,51	+7,01	20,05	-11,54
S03	107930,12	204518,24	+8,54	+7,04	20,04	-11,50
S04	107925,32	204573,74	+8,60	+7,10	18,07	-9,47
S05	107907,22	204550,57	+8,55	+7,05	20,13	-11,58
S06	107924,57	204541,69	+8,46	+6,96	20,04	-11,58
S07	107902,75	204530,96	+8,49	+6,99	20,04	-11,55
S08	107887,36	204496,83	+8,53	+7,03	20,05	-11,52
S09	107900,16	204492,40	+8,52	+7,02	20,01	-11,49
S10	107925,18	204481,62	+8,31	+6,81	20,02	-11,71
S11	107908,41	204469,05	+8,42	+6,92	20,31	-11,89
S12	107892,85	204457,13	+8,39	+6,89	20,01	-11,62
S13	107878,87	204444,72	+8,29	+6,79	20,01	-11,72

De locaties van de proeven zijn weergegeven op de situatieschets van de bijlagen.

3 GRONDWATERSTAND

Onmiddellijk na de uitvoering van de sonderingen is in ieder sondeergat het grondwaterpeil gemeten. De resultaten hiervan zijn in de onderstaande tabel weergegeven.

Proefnummer	Diepte t.o.v. het huidige maaiveld (m)	Overeenkomstig TAW peil (R), in m	Aangepast peil (R), in m
S01	Droog dichtgevallen op 0,70 m	+7,86 m	+7,78 m
S02	Toegeslibd op 1,40 m	+7,11 m	+7,11 m
S03	Droog dichtgevallen op 0,40 m	+8,14 m	+7,78 m
S04	Toegeslibd op 0,30 m	+8,30 m	+8,30 m
S05	Toegeslibd op 0,45 m	+8,10 m	+8,10 m
S06	Toegeslibd op 0,70 m	+7,76 m	+7,76 m
S07	Toegeslibd op 0,70 m	+7,79 m	+7,79 m
S08	Toegeslibd op 0,75 m	+7,78 m	+7,78 m
S09	Droog dichtgevallen op 0,40 m	+8,12 m	+7,78 m
S10	Toegeslibd op 0,70 m	+7,61 m	+7,61 m
S11	Toegeslibd op 0,60 m	+7,82 m	+7,82 m
S12	Toegeslibd op 0,60 m	+7,79 m	+7,79 m
S13	Droog dichtgevallen op 0,20 m	+8,09 m	+7,78 m

Vermits deze metingen gebeuren in nauwe en onbeschermdde sondeergaten (10 cm²) hebben ze louter een indicatieve waarde.

In bovenstaande tabel wordt tevens, voor de dichtgevallen sonderingen, een aangepast grondwaterpeil aangegeven waarvan uitgegaan wordt voor de berekening van de grondmechanische parameters van de betrokken proeven. Dit aangepaste grondwaterpeil wordt afgeleid uit de overige proeven.

Bij een dichtgevallen sondeergat zijn de wanden van het sondeergat ingevallen bij het uittrekken van de sondeerstangen. Hierdoor bevindt de bodem van het sondeergat zich op een hoger peil dan de totaal bereikte sondeerdiepte. Tot op deze diepte is er echter geen grondwater aangetroffen.

In een toegeslibd sondeergat is er op deze diepte een mengeling van grond en water aangetroffen zodat het niet mogelijk was het grondwaterpeil nauwkeurig op te meten. Het niveau van toeslibbing zal nakend grondwater aankondigen en voor de berekening werd dit peil gebruikt als niveau van het grondwater.

Indien men het grondwaterpeil exact wenst te bepalen en op te volgen dienen één of meerdere piëzometrische peilbuizen tot voldoende grote diepte te worden geplaatst. Deze kunnen bij afwezigheid van harde obstakels in de ondergrond, snel en efficiënt vanaf een sondeerwagen geplaatst worden. In het tegengestelde geval of bij zeer grote diepten dient de plaatsing met een boormachine te gebeuren.

4 ALGEMENE OPMERKINGEN

Louter informatief: Ter controle van het vormveranderingsdraagvermogen werden er standaard zettingsberekeningen uitgevoerd voor verschillende oppervlaktefunderingen (strookfundering, zoelfundering en plaatfundering), met verschillende afmetingen, op verschillende aanzet diepten en voor verschillende belastingen. De resultaten van deze berekeningen werden toegevoegd in de bijlage.

Hierbij wordt er geen uitspraak gedaan over een eventuele aanvaardbaarheid van de zettingen, noch werd er rekening gehouden met het evenwichtsdraagvermogen. Enige voorzichtigheid bij interpretatie is nodig. Meer uitleg hierover kan u terugvinden in het gedeelte 'gebruikte formules en aannames'.

5 INFILTRATIEPROEVEN (K-SAT)

5.1 Beschouwing

Om de driedimensionele infiltratiesnelheid te bepalen in de onverzadigde zone, wordt een K-Sat meting uitgevoerd in een boorgat.

Bij deze test wordt het volume water gemeten dat in een bepaalde tijd uit een boorgat kan stromen, nadat de zone rond dit boorgat verzadigd is. Uit deze meetresultaten kan dan, aan de hand van de Glover formule, de doorlatendheid van de onderzochte laag worden bepaald.

De metingen gebeuren onder constante waterdruk. Er is dus geen invloed van een veranderend waterpeil in het boorgat.

5.2 Methode en apparatuur

Bij de K-sat methode wordt bij de start van de proef de zone rondom het boorgat verzadigd, door het toevoegen van een grote hoeveelheid water. Wanneer het waterpeil in het boorgat een constante hoogte bereikt, kan de meting starten en meten we de hoeveelheid water die in het boorgat wegstroomt uit het boorgat. Wanneer het debiet gedurende drie metingen constant blijft, wordt de meting gestopt. Dit debiet zal de hydraulische doorlaatbaarheid bepalen.

Aan de hand van deze metingen wordt dan de doorlatendheid bepaald aan de hand van volgende formule:

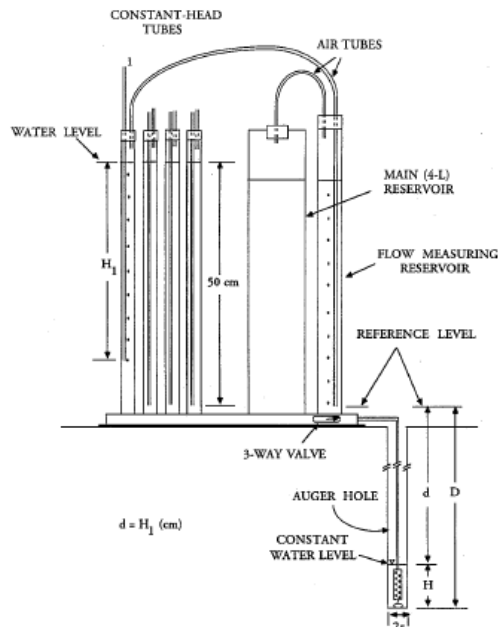
$K_{sat} = A \cdot Q$ Voor situaties waarbij zich op een diepte $2H$ onder de onderkant van het boorgat geen slecht doorlatende laag bevindt.

$K_{sat} = B \cdot Q$ Wanneer zich een slecht doorlatende laag bevindt binnen een diepte $2H$ onder de onderkant van het boorgat.

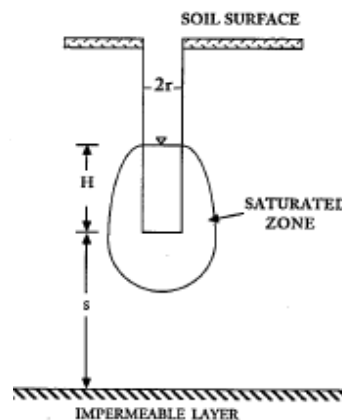
Hierbij is:

- Q = het debiet
- A = een factor bepaald door de diepte en de straal van het boorgat
- B = een factor bepaald door de diepte en de straal van het boorgat, en de diepte van de slecht doorlatende laag.

5.3 Proefopstelling



Figuur: K-sat in werking. (Eijkelkamp, 2004¹)



Figuur: Uitbreiding verzadigde zone onder boorgat (Eijkelkamp, 2004¹)

5.4 Inplanting van de proeven

De coördinaten en hoogteligging van de proeven is met behulp van GPS-meting opgemeten in Lambert 72-coördinaten en TAW-peil.

In onderstaande tabel worden de xy-coördinaten en de TAW peilen per proef samengevat alsook een samenvatting gegeven over de uitgevoerde proeven.

Proefnummer	X	Y	TAW-peil maaiveld	Diepte boorgat t.o.v. maaiveld (m)	TAW-peil diepte boorgat (m)
K01	107964,34	204484,03	+8,52	1,20	+7,32
K02	107948,70	204547,65	+8,40	/	/
K02b	107934,69	204561,57	+8,38	/	/
K03	107872,66	204467,46	+8,45	0,40	+8,05

De locaties van de proeven zijn weergegeven op de situatieschets van de bijlagen.

¹ Eijkelkamp (2004), "09.11Ksat constant head permeameter", Operating Instructions, Eijkelkamp, Giesbeek, Nederland

5.5 Resultaten

5.5.1 CONTROLEBORINGEN

Vooraf aan de infiltratieproeven werd een manuele boring gemaakt ter controle van het grondwaterpeil. De beschrijving van de ondergrond is in onderstaande tabel weergegeven:

Proefnummer	Diepte (m)	Beschrijving	Waterpeil (m-mv)
Locatie K01	0,00 – 0,15	Teelaarde	1,70
	0,15 – 2,00	Lichtgrijs zand	
Locatie K02	0,00 – 0,10	Teelaarde	0,50
	0,10 – 1,40	Grijs zand	
Locatie K02B	0,00 – 0,10	Teelaarde	0,40
	0,10 – 1,40	Grijs zand	
Locatie K03	0,00 – 0,10	Teelaarde	0,85
	0,10 – 1,20	Bruingrijs zand	

5.5.2 SAMENVATTING VAN DE RESULTATEN

In onderstaande tabel wordt een overzicht weergegeven van de resultaten.

Proef	Diepte boorgat (m)	K (cm/h)	K (m/s)
K01	1,20	15,524	4,31E-05
K03	0,40	6,342	1,76E-05

Een detail van de resultaten per uitgevoerde proef is te vinden in de bijlagen.

Ter hoogte van locatie K02 werd bij de controleboring een zeer hoge waterstand opgemeten, namelijk 0,50 m onder maaiveld. Hierdoor was de uitvoering van een infiltratieproef niet mogelijk. Enkele meters verder werd een nieuwe poging ondernomen, op locatie K02B, maar ook hier stond het waterpeil te hoog.

Zulte, 29.11.2024.

Roesbeke Heidi,
Assistent Projectleider Geotechniek



LEGENDE EN VERKLARENDE BEGRIPPEN

Gemeten waarden

d (m)	: diepte t.o.v. de sonderingsaanzet (maaiveld) in meter
R	: relatieve peil t.o.v. een gekozen referentiepunt
TAW	: hoogte meting in TAW
qc	: conusweerstand in MN/m ² of MPa
Qt	: totale weerstand in kN
Qst	: totale zijdelingse wrijvingsweerstand in kN
fs	: plaatselijke zijdelingse wrijvingsweerstand in MN/m ² of MPa.
Rf	: wrijvingsgetal $\frac{f_s}{q_c} \times 100$ (%)
u	: waterspanning in MN/m ² of MPa
l (°)	: hellingshoek
t	: tijd in seconden

Berekende waarden

Pb	: oorspronkelijke (verticale) terreinspanning in kN/m ² of kPa
φ'	: schijnbare hoek van inwendige wrijving in °
C	: samendrukkingsconstante (dimensieloos)
V''bd	: functie van φ en φ'
Vb	: draagvermogen factor m.b.t. de bovenbelasting (dimensieloos)
Vc	: draagvermogen factor m.b.t. de cohesie (dimensieloos)
Vg	: draagvermogen factor m.b.t. het eigengewicht van de grond (dimensieloos)
b	: breedte funderingszool in meter
γ	: volumegewicht grond in kN/m ³
qd	: grensdragvermogen voor een strook- en zoelfundering in MN/m ² of MPa
q'd	: grensdragvermogen voor een algemene plaatfundering in MN/m ² of MPa
qad	: toelaatbare funderingsdruk voor een strook- en zoelfundering in MN/m ² of MPa
q'ad	: toelaatbare funderingsdruk voor een algemene plaatfundering in MN/m ² of MPa

Afkortingen op grafiek

V	: diepte van het plaatsen van casing- of steunbuizen
G	: gebruik van gesloten conus
S	: sondering is stopgezet (en later hernomen)
K	: kleefbreker is gebruikt
E	: op- en neer bewegen van sondeerbuizen
B	: doorboring en/of doorpersing van harde grondlagen door middel van een boortechniek, het duwen met een vaste punt op een geleidingsbuis en/of door toepassing van het sonic – systeem
<	: einddiepte sondering

Verband 1 N/mm² = 10.2 kg/cm² of 9.8 N/mm² = 1 kg/mm²

GEBRUIKTE FORMULES EN AANNAMES

Gebruikte formules en aannames:

- Voor de berekening van P_b wordt er uitgegaan dat het volumegewicht van droge grond = 16 kN/m³, het volumegewicht van waterverzadigde grond = 20 kN/m³ met als effectief nat gewicht van de grond onder water = 10 kN/m³ (ten gevolge van de opwaartse archimedeskracht).

- De samendrukkingsconstante C wordt als volgt berekend:

$$C = a \times \frac{q_c}{p_b}$$

met a = 1,5 voor losgepakte zandlagen en slappe lagen
 = 2,0 voor vrij dicht- tot dichtgepakte zandlagen en normaal geconsolideerde samenhangende lagen
 = 2,5 voor stijve, overgeconsolideerde, samenhangende lagen
 = 0,5 tot 0,7 voor organische klei en turf

We nemen $a = 1,5$ zodat we ons voor de meeste grondsoorten aan de veilige kant stellen. Voor een exacte bepaling van deze a - waarden dienen laboratorium proeven uitgevoerd te worden.

Algemeen geldt: hoe hoger de waarde a en bijgevolg ook C , hoe lager de zetting, waarbij men als vuistregel kan nemen dat de werkelijke zetting ongeveer 2/3 is van de berekende zetting via deze methode.

- De schijnbare hoek van inwendige wrijving ϕ' wordt berekend volgens de methode van De Beer. Er dient op gewezen te worden dat dit een benaderende waarde is.

De keuze en dimensionering van funderingen omhelst 2 factoren, namelijk de controle van :

a. het grensdragvermogen

b. het vormveranderingsdragvermogen (zetting)

- a. Het grensdragvermogen wordt berekend met de formule van Prandtl – Caquot – Buisman:

$$q_d = V_b \times p_b + V_c \times c + V_g \times \gamma \times b$$

met $V_b \times p_b$ = effect van de bovenbelasting
 $V_c \times c$ = effect van de cohesie
 $V_g \times \gamma \times b$ = effect van het eigengewicht van de grond en de zoolbreedte
 (Standaard wordt aangenomen: $b = 1$ m . Deze waarde vindt men terug bovenaan de tabellen en kan op vraag aangepast worden).

Voor uiteenlopende puntlasten zoals een algemene plaatfundering kan het grensdragvermogen met 30% vermeerderd worden:

$$q'_d = 1,3 \times q_d$$

De toelaatbare funderingdruk (q_{ad} voor een strook- en zool fundering en q'_{ad} voor een algemene plaatfundering) bekomt men door op het berekende grensdragvermogen een veiligheidscoëfficiënt van 2 à 2.5 toe te passen.

$$q_{ad} = \frac{q_d}{n} \text{ en } q'_{ad} = \frac{q'_d}{n}$$

met $n = 2$ (deze waarde kan op vraag aangepast worden)

Opmerkingen:

- De berekende waarden van het grensdragvermogen en toelaatbare funderingsdruk zijn slechts geldig op voorwaarde dat er geen uitgravingen zijn gebeurd die het oorspronkelijke maaiveld hebben gewijzigd en dat de grond niet als aanvulling werd aangebracht of geroerd.
- Men moet er tevens op letten dat funderingen in plastische gronden minimum 1,50 m diep gemaakt worden tegen uitdroging van de grond. Bijkomend onderzoek naar plasticiteit is aanbevolen en kan een grotere aanzetdiepte opleggen. Snelgroeibomen/gewassen op een afstand van minder dan 1,5 x de lengte van de volwassen boom ten opzichte van de funderingen moeten vermeden worden. Eén funderingsniveau en type is aangewezen.
- Tevens dient aandacht besteed te worden aan een aanzet op vorstvrije diepte. Indien de diepte niet voldoet kunnen er zich ijslenzen vormen achter de funderingen waardoor horizontale of verticale verschuivingen ontstaan.

b. Vormveranderingsdraagvermogen (zettingen) worden berekend met de formule van Terzaghi:

$$ds = \frac{h}{C} \times \ln\left(\frac{p_b + \Delta p}{p_b}\right)$$

De berekening wordt beëindigd waar wordt vastgesteld dat $i * \Delta p < p_b/10$.

met:

- ds : zetting van de beschouwde laag in mm
- h : laagdikte
- Δp : spanningsverhoging aan de funderingsaanzet
- p_b : oorspronkelijke korreldruk (eigengewicht grond)
- i : invloedscoëfficiënt (methode van de singuliere punten – Boussinesq)

We merken op dat C omgekeerd evenredig is met de zetting en dat de C waarde grotendeels afhangt van de constante a die in deze berekening gelijk gesteld werd aan 1,5.

De zettingen worden voor enkele voorbeelden uitgerekend tot de diepte waarop we de gegevens kennen. Indien deze waarden gemerkt zijn met een asterisk [*] wil dit zeggen dat deze waarden niet het volledige zettingsgedrag weergeven aangezien de invloedsdiepte ten gevolge van de belasting groter is dan de bereikte sondeerdiepte.

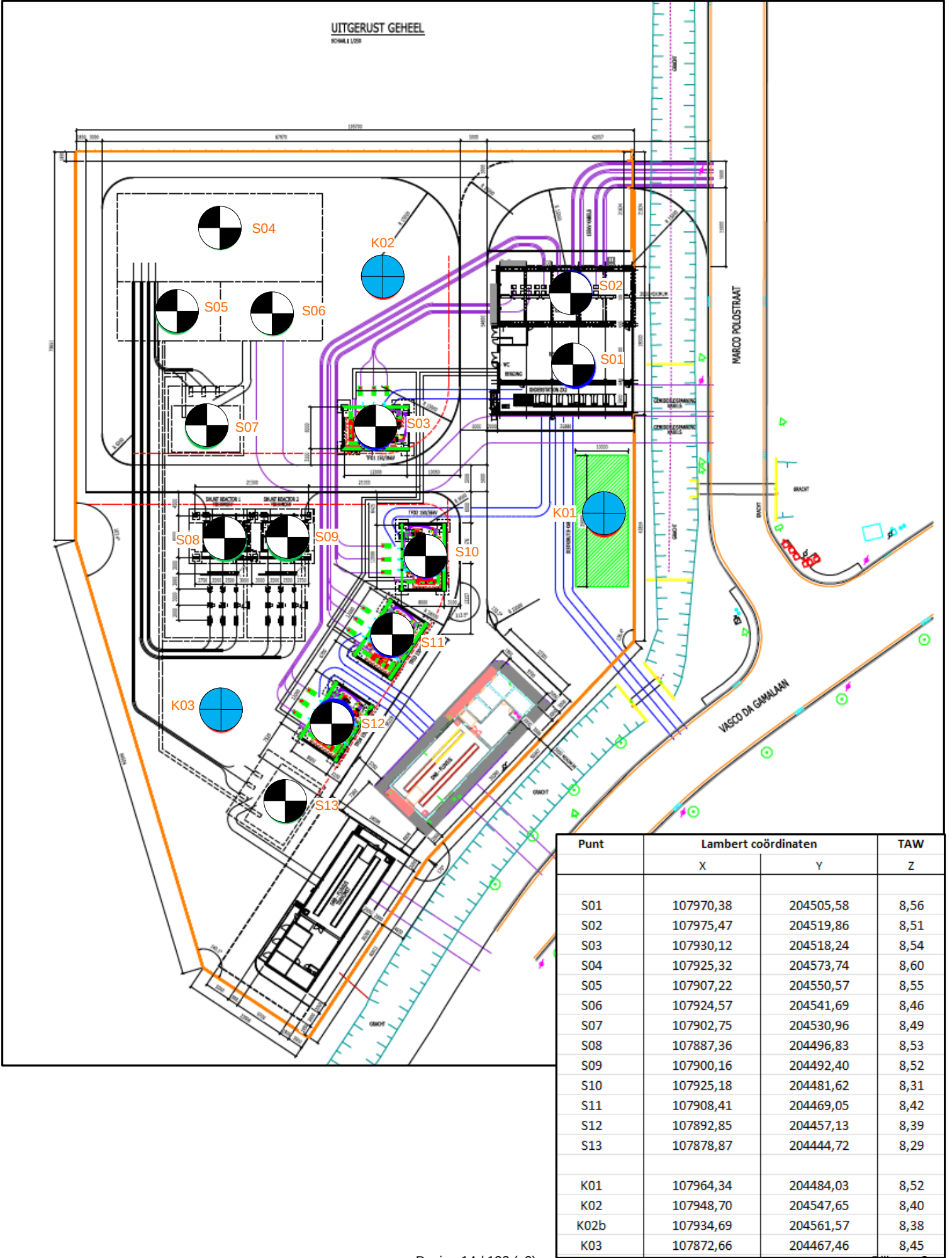
Tussen haakjes is de volledig berekende zetting weergegeven in de veronderstelling dat de puntweerstand dieper gelijk is aan een waarde die vermeld wordt bovenaan de tabellen. Deze fictieve waarde werd door onze gekozen op basis van de overige sondeerresultaten.

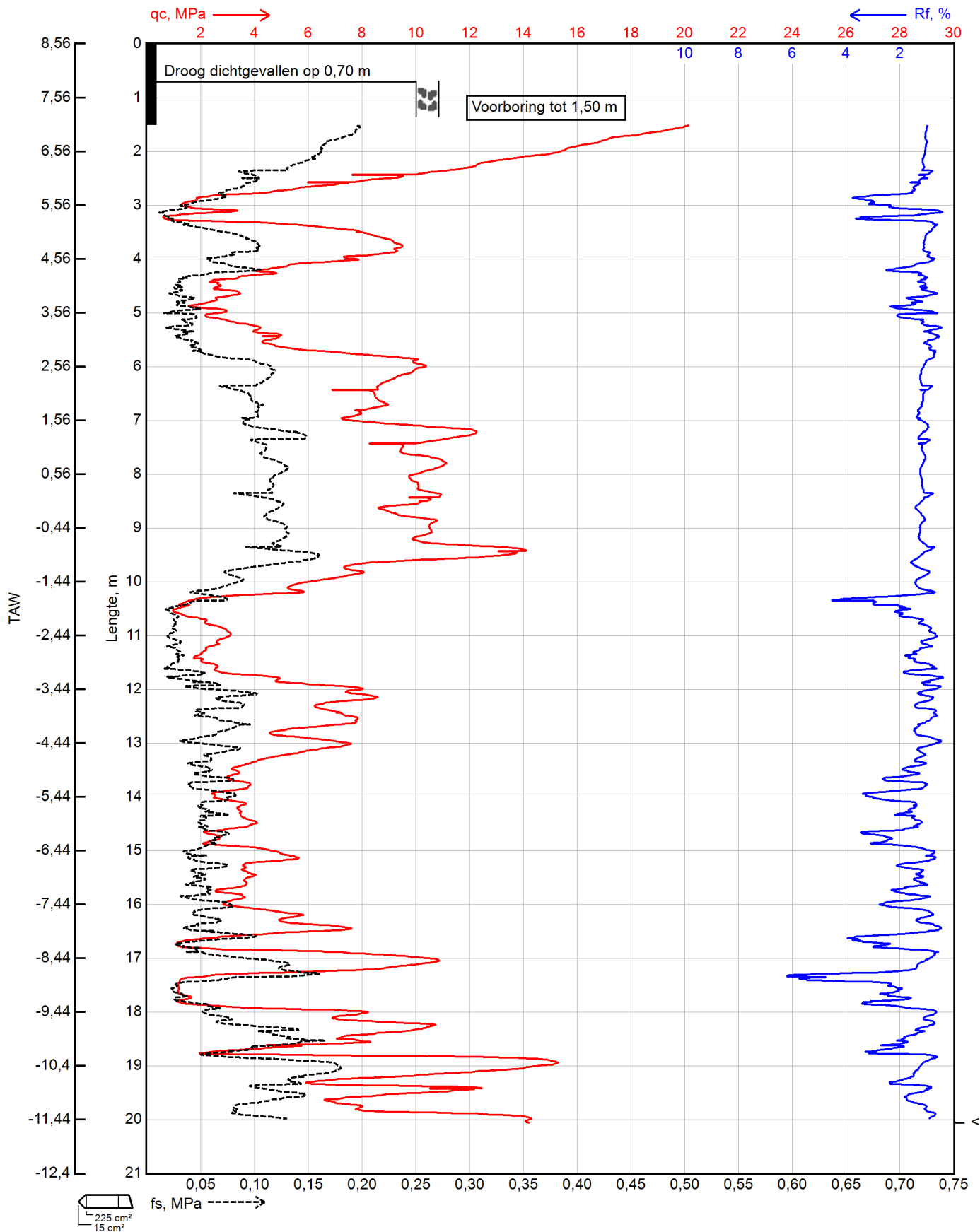
Opmerkingen:

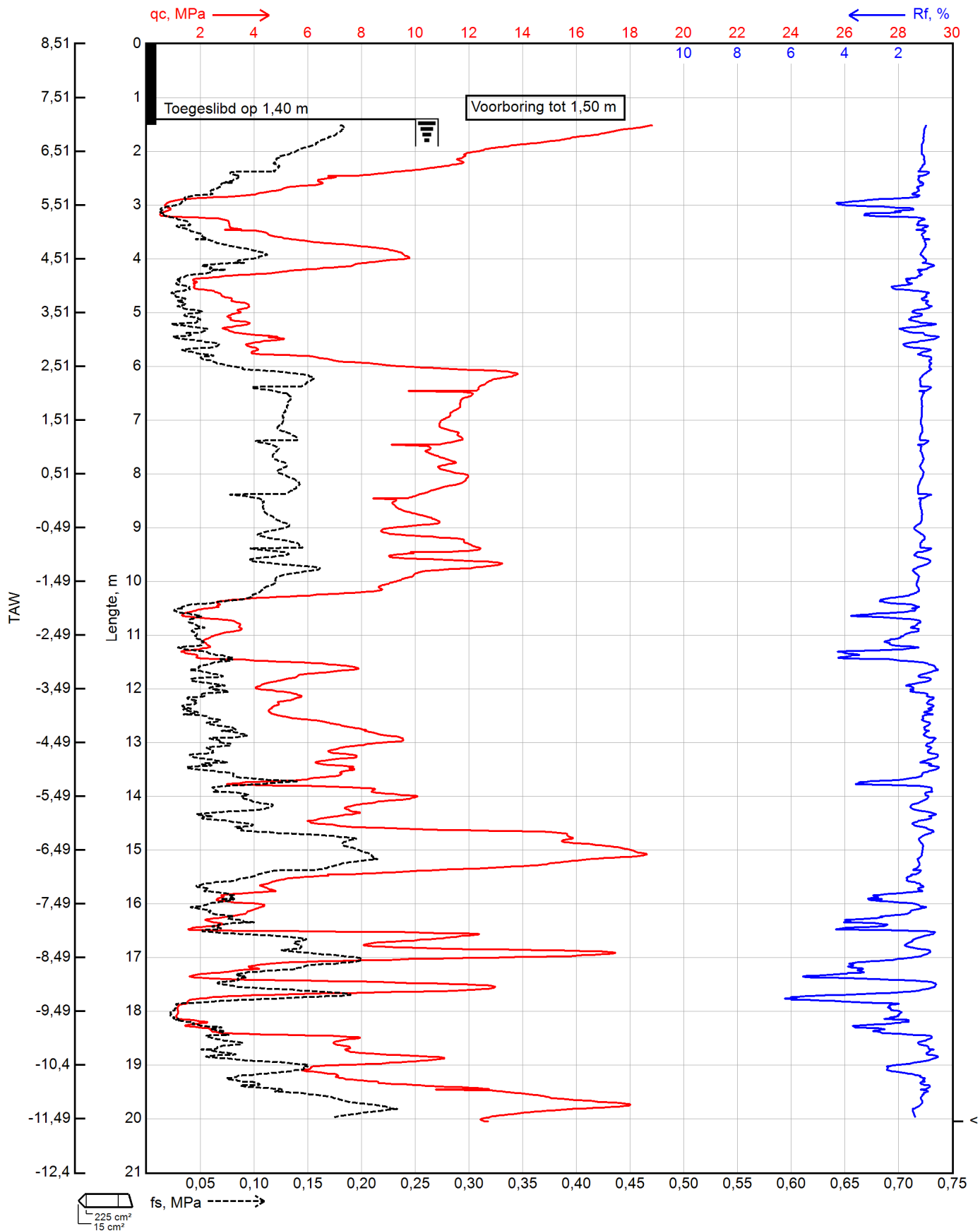
- De berekende zettingen zijn enkel geldig voor zover de belastingen het draagvermogen van de onderliggende lagen niet overschrijden.
- Doorgaans heeft men weinig problemen voor funderingen met een aanzet op geringe diepte indien de grondlagen worden gekenmerkt door een conusweerstand q_c > 1,2 MN/m²
- Dicht bij elkaar geplaatste funderingszolen dienen extra aandacht te krijgen.
- Belangrijke ophogingen rond het gebouw kunnen zettingen in belangrijke mate doen toenemen.
- Toelaatbare zettingen:
 - o Men neemt aan dat de differentiële zetting slechts dan schade veroorzaakt wanneer

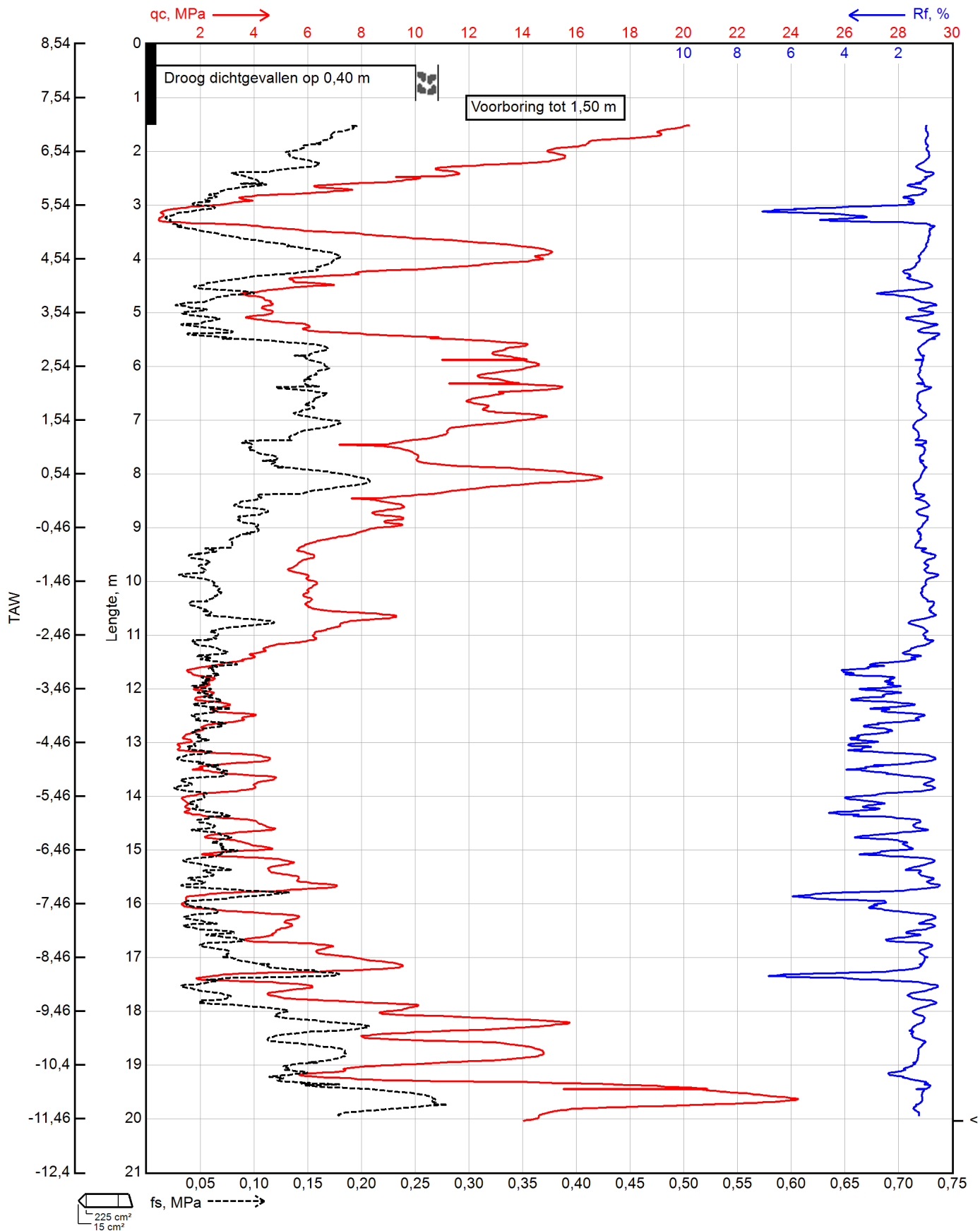
$$\frac{dS}{L} > \frac{1}{500}$$

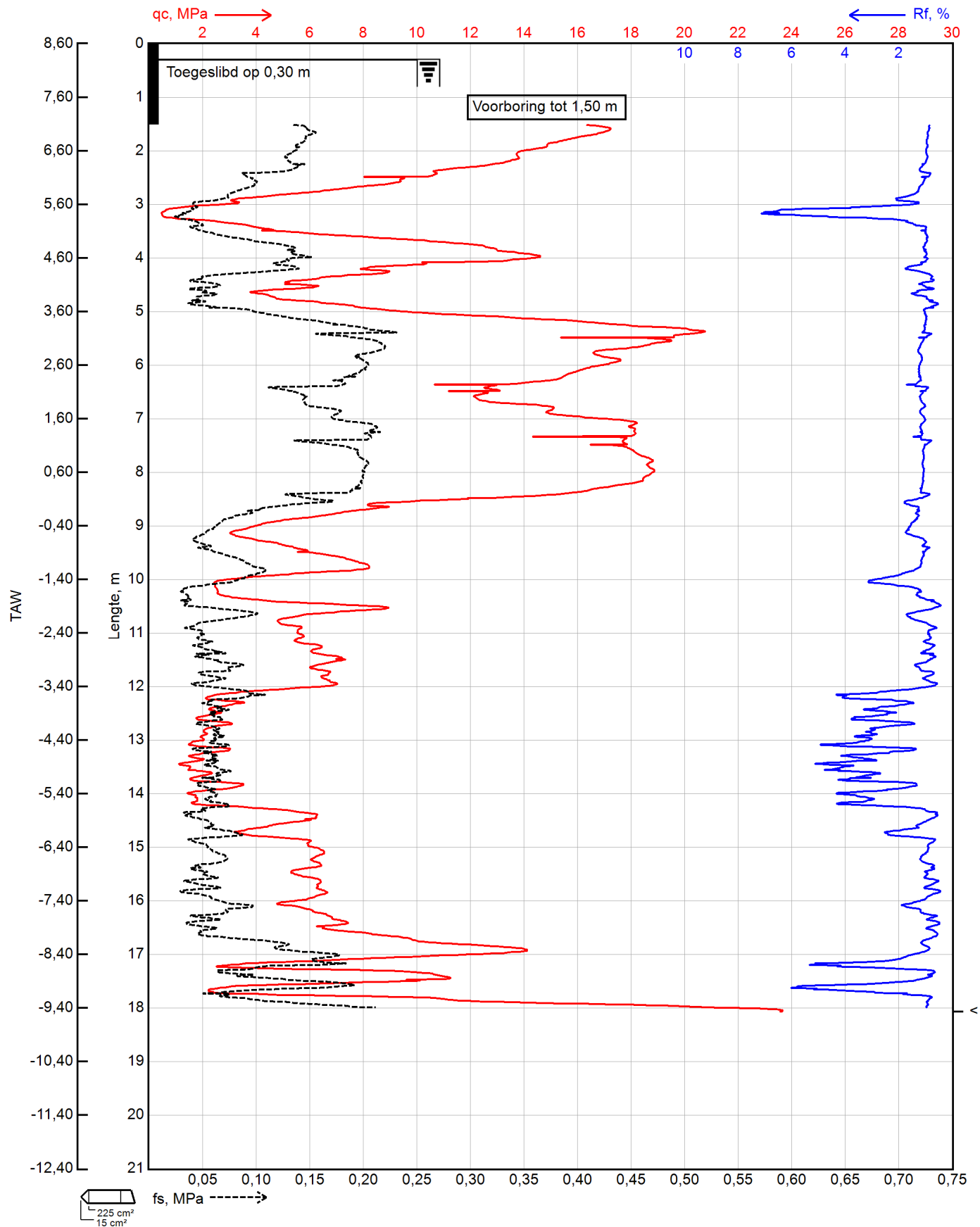
waarbij dS = differentiële zetting tussen twee naburige steunpunten
 L = afstand tussen de twee steunpunten
 - o Algemeen (volgens statistisch onderzoek van Leusink en Terzaghi)
 - zettingsverschillen tot 2 cm worden meestal zonder hinder verdragen
 - zettingsverschillen van 2 - 5 cm kunnen scheuren veroorzaken
 - zettingsverschillen > 5 cm veroorzaken barsten
- De berekende zettingen houden geen rekening met de uitdroging van eventueel aanwezige plastische grondlagen (klei en leem, met of zonder organische stoffen) ten gevolge van de verlaging van de grondwatertafel, door seizoenschommelingen of door andere externe factoren zoals grondwaterverlaging, grondwaterwinning, verwarmingsinstallatie, nabijgelegen snelgroeibomen/gewassen, etc. . Deze grondlagen kunnen krimpen door uitdroging maar sommigen ook zwellen door waterabsorptie. In dit geval dient de fundering aangezet te worden onder het peil van de bij dit fenomeen betrokken grondlagen. Bijkomend onderzoek is hiervoor aangewezen.

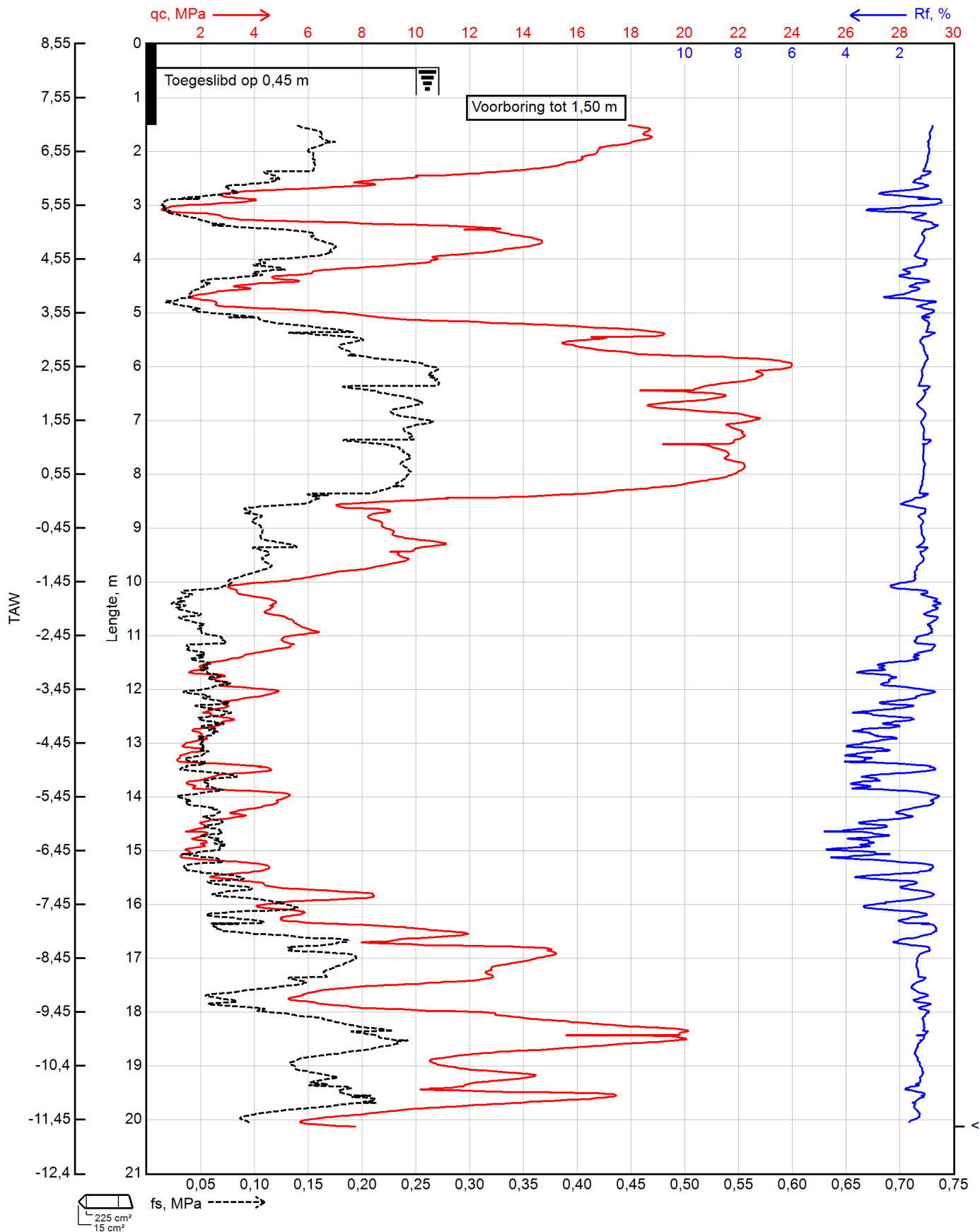


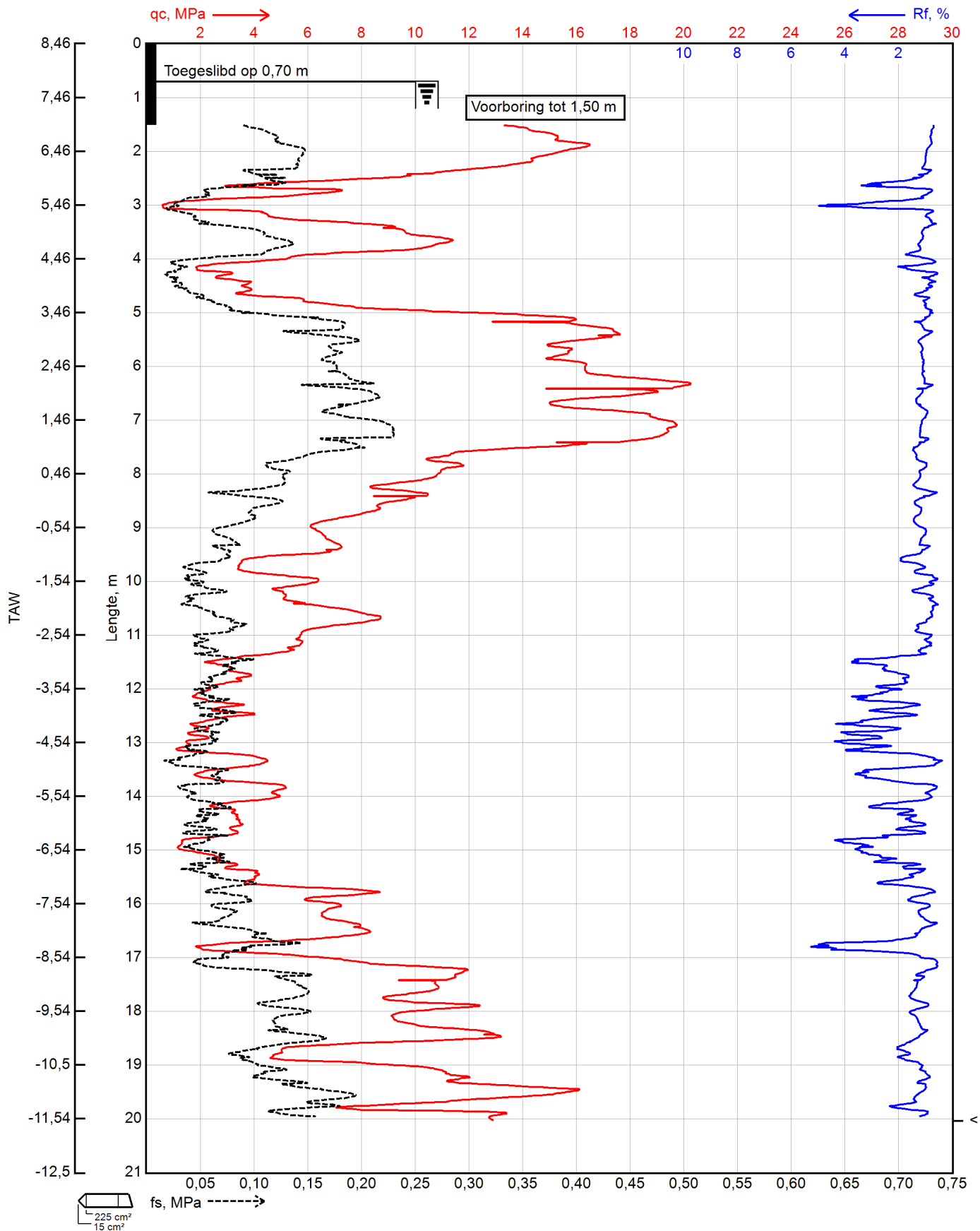


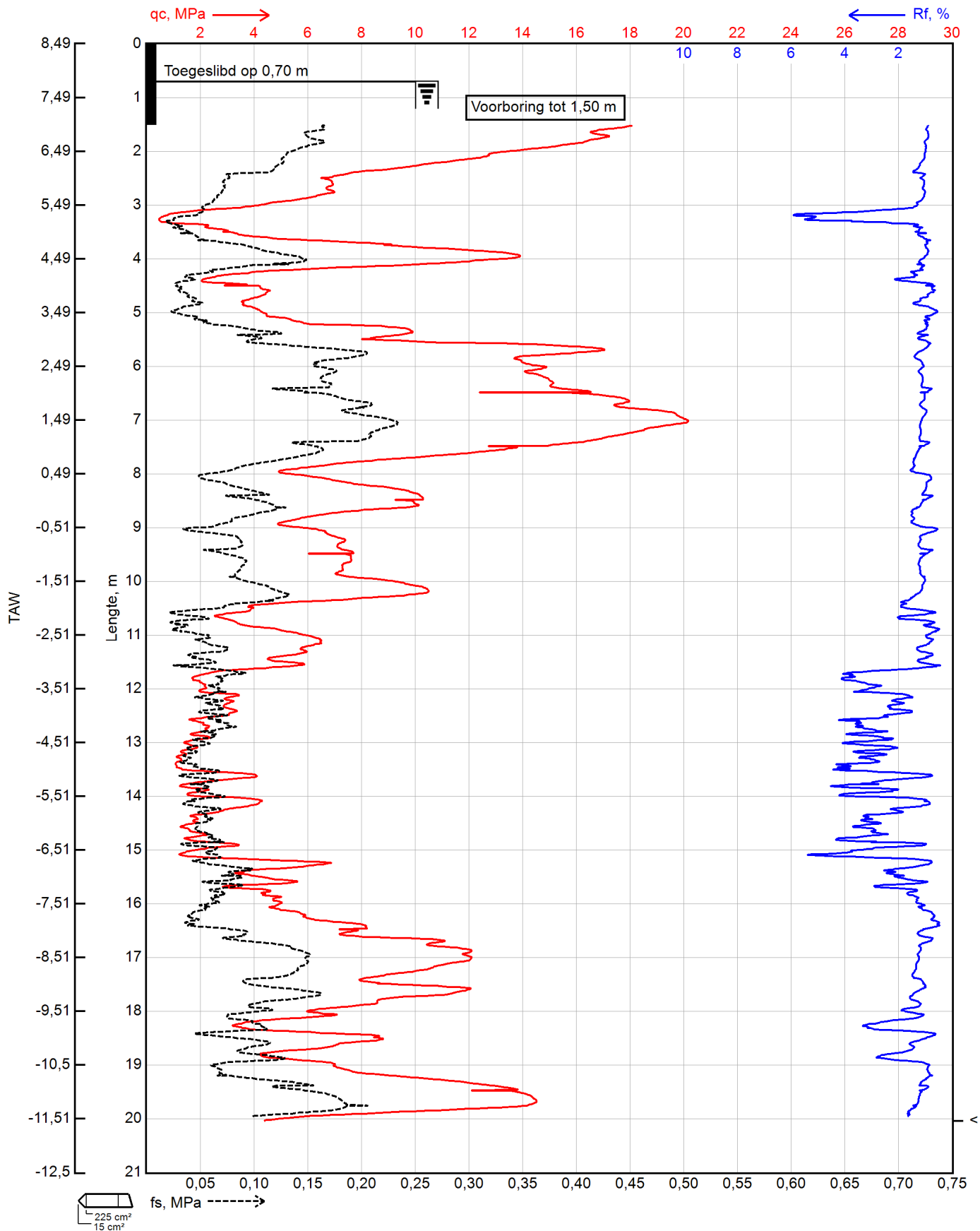


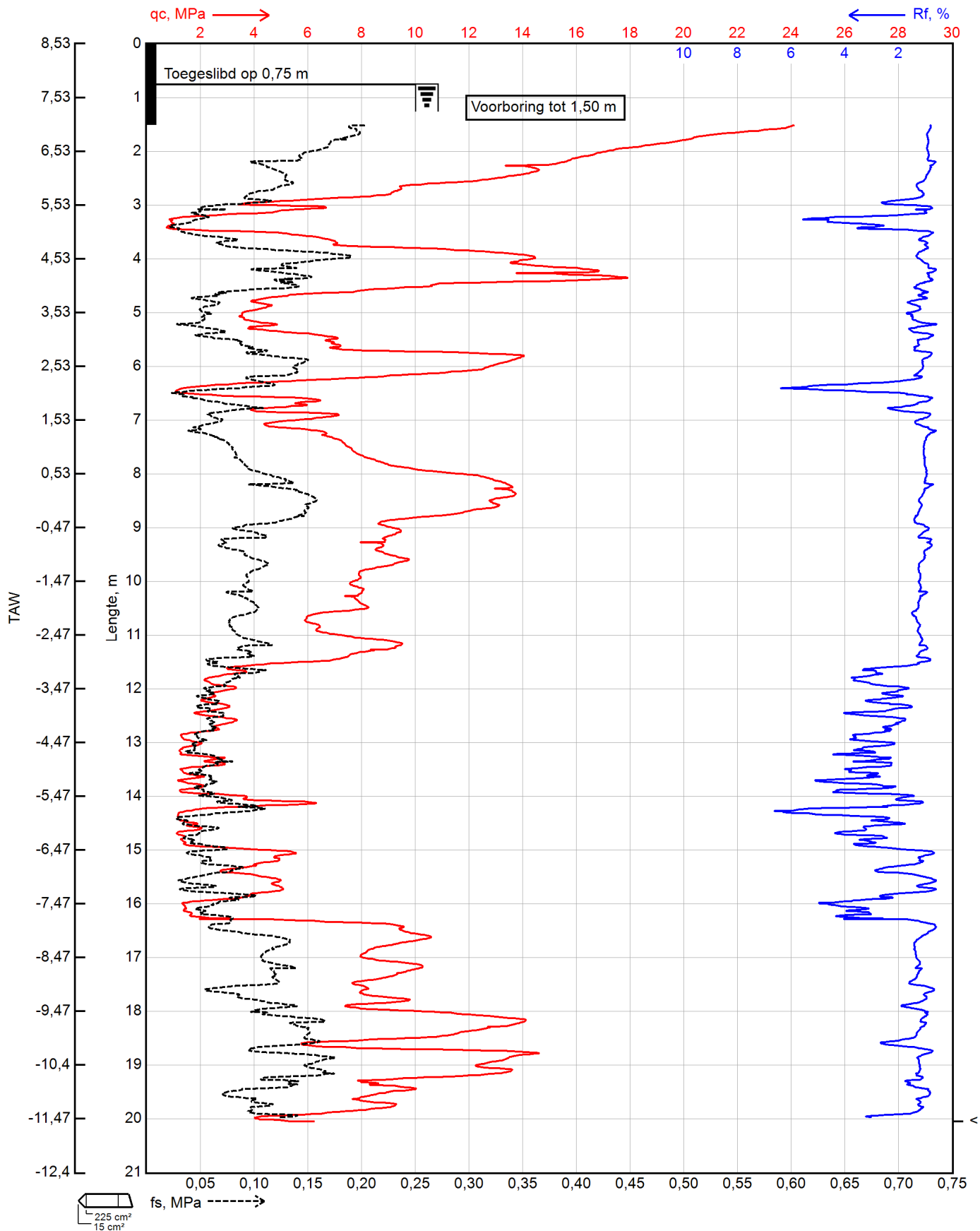


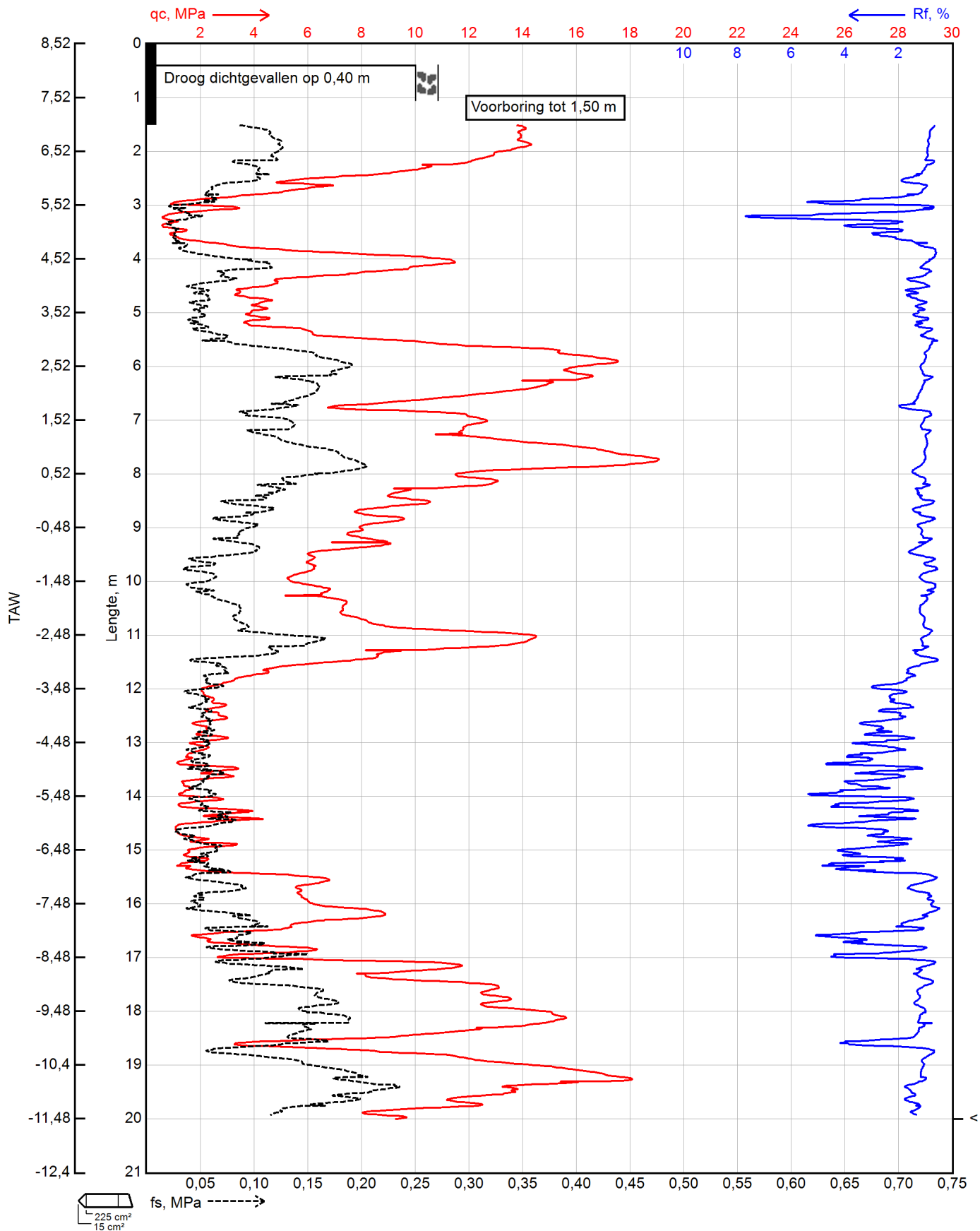


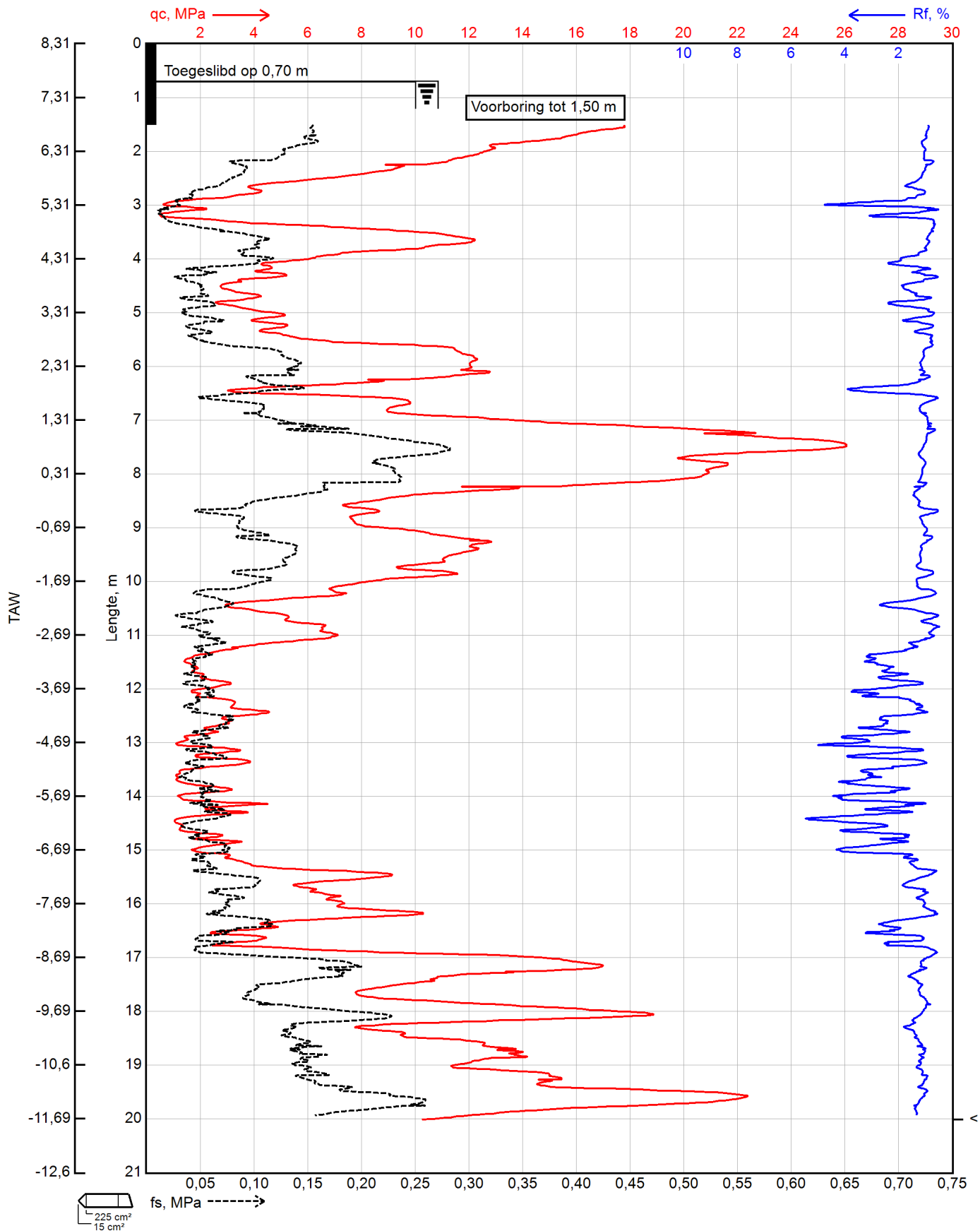


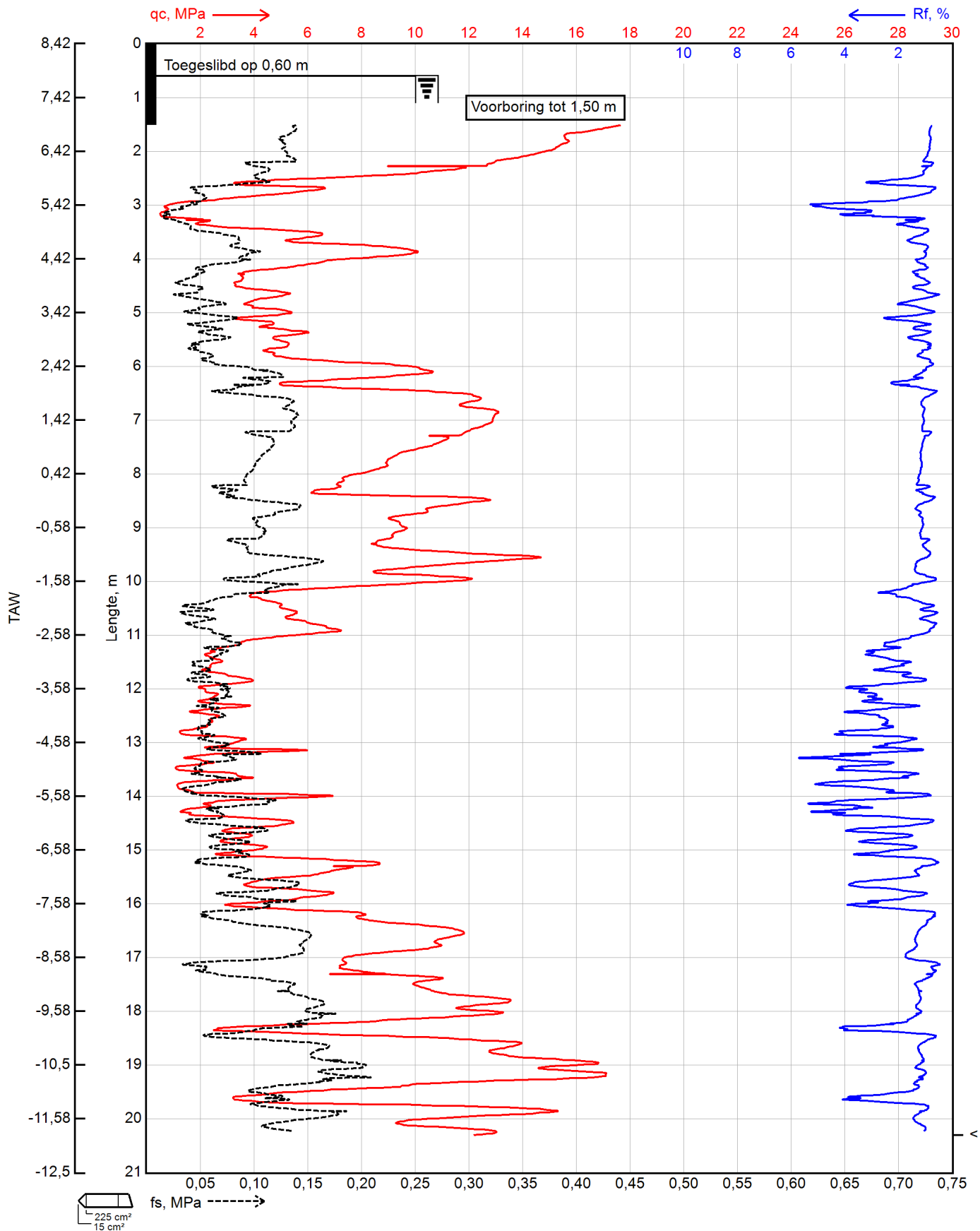


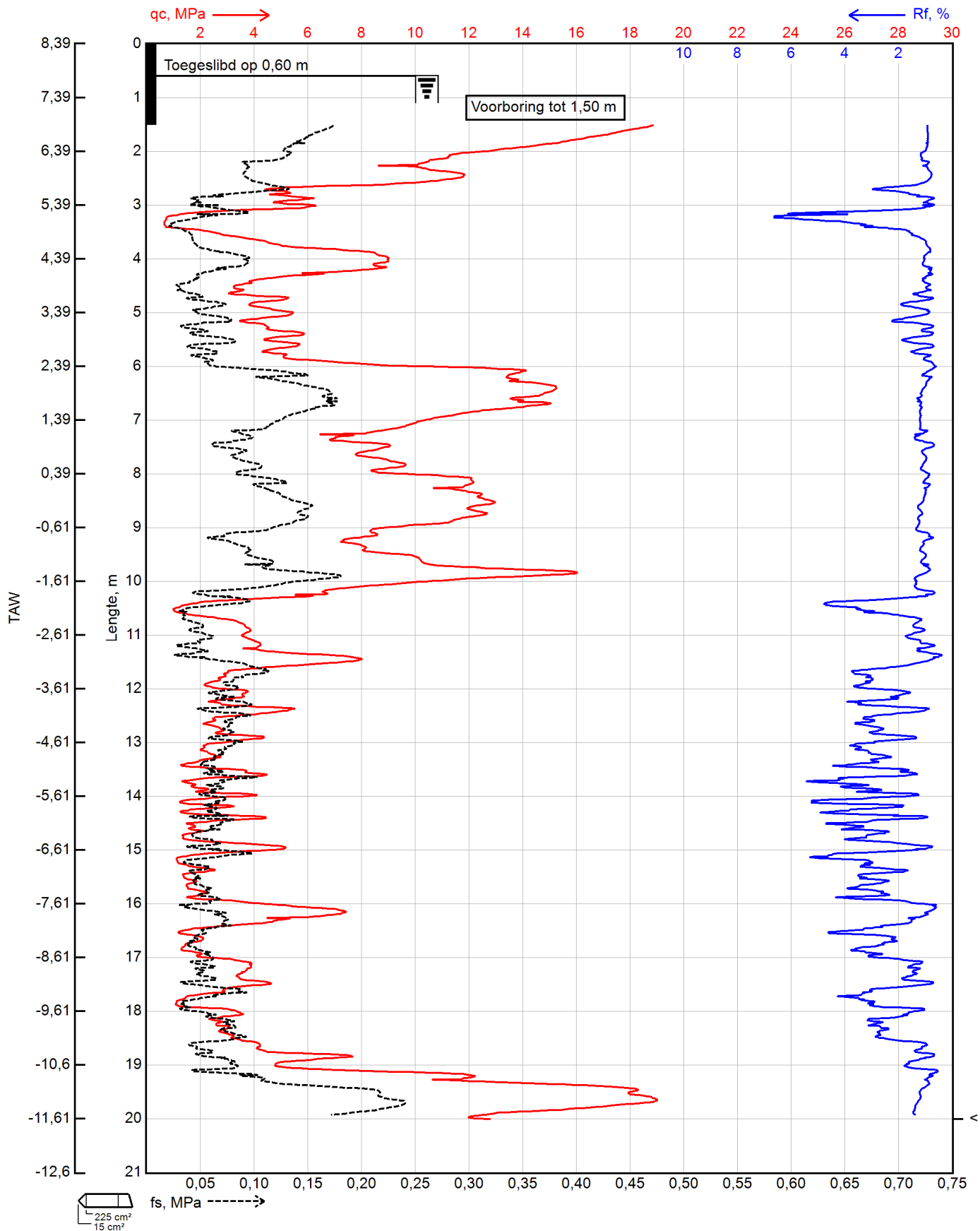


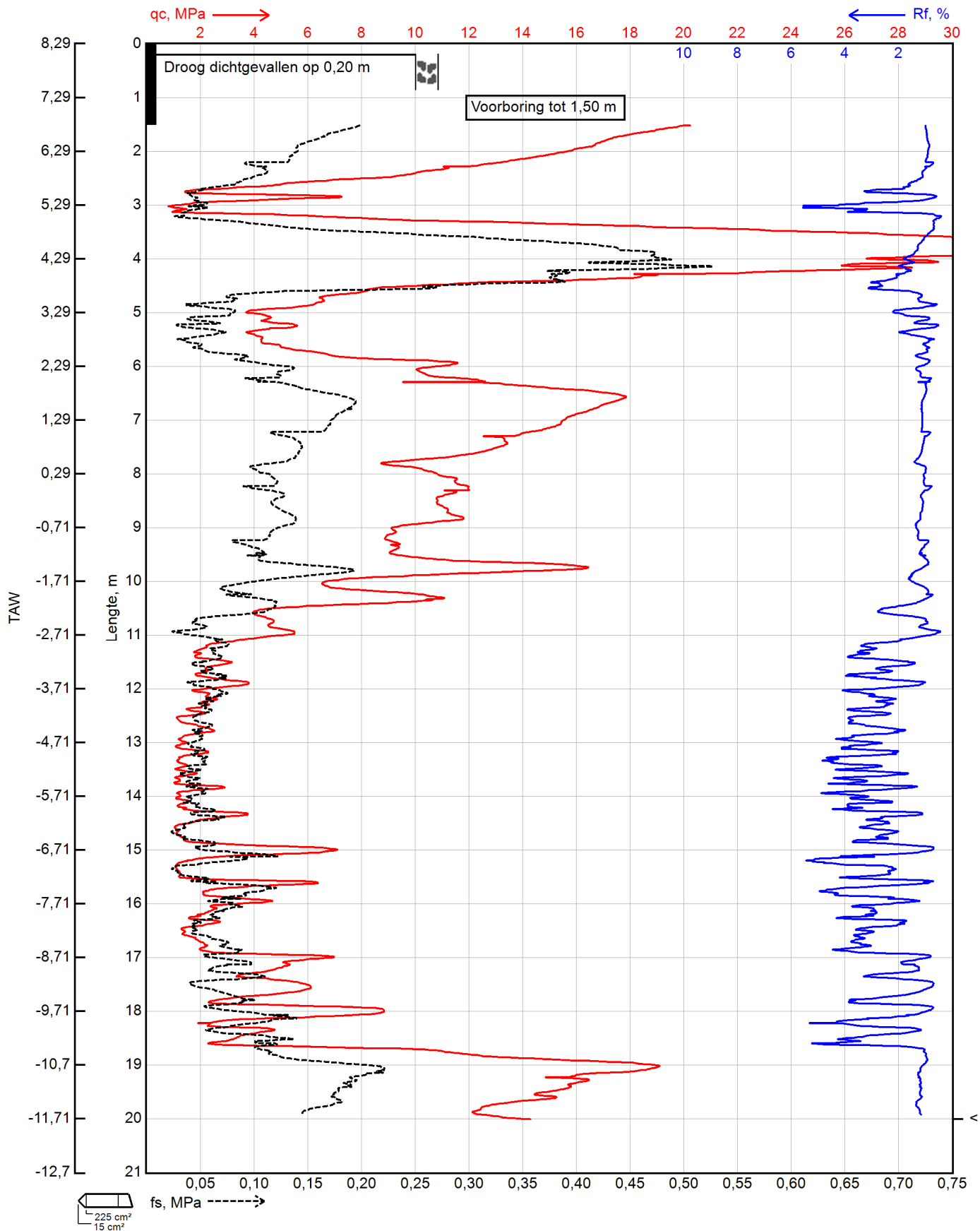












De terreingegevens en parameters

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
1,51	7,05	20,16	0,195	0,97	19873,0	38,54°	1251,66
1,71	6,85	17,72	0,186	1,05	19873,0	37,39°	971,49
1,91	6,65	15,82	0,163	1,03	19873,0	36,35°	776,51
2,11	6,45	13,76	0,155	1,12	19873,0	35,21°	611,37
2,31	6,25	11,75	0,130	1,10	19824,0	33,99°	476,87
2,51	6,05	8,61	0,104	1,20	19824,0	32,00°	321,59
2,71	5,85	5,21	0,075	1,44	19873,0	28,61°	180,24
2,91	5,65	1,79	0,054	3,02	19922,0	19,50°	57,67
3,11	5,45	3,14	0,014	0,45	19775,0	23,74°	94,65
3,31	5,25	3,37	0,028	0,84	19775,0	23,81°	95,45
3,51	5,05	8,09	0,077	0,95	19775,0	29,87°	216,08
3,71	4,85	9,32	0,103	1,11	19727,0	30,36°	235,51
3,91	4,65	8,43	0,081	0,96	19727,0	29,41°	202,13
4,11	4,45	5,27	0,076	1,45	19678,0	25,62°	120,21
4,31	4,25	3,74	0,041	1,10	19629,0	22,49°	81,35
4,51	4,05	2,67	0,034	1,25	19629,0	19,15°	55,50
4,71	3,85	2,60	0,042	1,61	19629,0	18,50°	51,75
4,91	3,65	2,22	0,047	2,10	19629,0	16,59°	42,39
5,11	3,45	2,74	0,040	1,46	19629,0	18,23°	50,27
5,31	3,25	4,12	0,032	0,77	19629,0	21,55°	72,74
5,51	3,05	4,37	0,042	0,97	19580,0	21,73°	74,35
5,71	2,85	6,65	0,050	0,75	19580,0	24,88°	109,18
5,91	2,65	9,92	0,102	1,02	19580,0	27,64°	157,36
6,11	2,45	9,80	0,118	1,20	19580,0	27,30°	150,37
6,31	2,25	8,73	0,105	1,20	19531,0	26,20°	129,70
6,51	2,05	8,47	0,095	1,12	19531,0	25,73°	121,98
6,71	1,85	8,96	0,106	1,18	19531,0	25,93°	125,19
6,91	1,65	7,72	0,103	1,34	19482,0	24,55°	104,74
7,11	1,45	10,41	0,099	0,95	19482,0	26,63°	137,26
7,31	1,25	11,52	0,149	1,29	19482,0	27,17°	147,74
7,51	1,05	9,49	0,111	1,17	19434,0	25,51°	118,47
7,71	0,85	10,86	0,113	1,04	19434,0	26,34°	132,05
7,91	0,65	10,56	0,130	1,23	19385,0	25,93°	125,16
8,11	0,45	9,85	0,114	1,16	19385,0	25,20°	113,86
8,31	0,25	10,32	0,114	1,11	19336,0	25,38°	116,43
8,51	0,05	10,19	0,124	1,21	19336,0	25,09°	112,26
8,71	-0,15	9,08	0,113	1,25	19336,0	24,00°	97,73
8,91	-0,35	10,57	0,125	1,19	19287,0	25,02°	111,22
9,11	-0,55	10,41	0,131	1,26	19287,0	24,73°	107,13
9,31	-0,75	11,56	0,118	1,02	19287,0	25,37°	116,41
9,51	-0,95	13,15	0,160	1,21	19238,0	26,20°	129,63
9,71	-1,15	7,38	0,101	1,37	19189,0	21,37°	71,25
9,91	-1,35	7,14	0,084	1,18	19189,0	20,91°	67,55
10,11	-1,55	5,24	0,067	1,28	19189,0	17,91°	48,59
10,31	-1,75	1,93	0,074	3,81	19189,0	6,58°	17,55
10,51	-1,95	1,03	0,018	1,71	19141,0	0,01°	9,19
10,71	-2,15	2,22	0,025	1,12	19141,0	7,91°	19,43
10,91	-2,35	2,99	0,027	0,91	19141,0	11,28°	25,69
11,11	-2,55	2,60	0,031	1,21	19141,0	9,42°	21,94
11,31	-2,75	2,05	0,031	1,51	19092,0	6,15°	16,99
11,51	-2,95	2,30	0,026	1,13	19092,0	7,44°	18,73



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S01

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107970,38 GPS Y: 204505,58

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Droog dichtgevallen op 0,70 m

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	ϕ'	C
11,71	-3,15	3,15	0,052	1,66	19092,0	11,07°	25,22
11,91	-3,35	6,43	0,068	1,06	19141,0	18,30°	50,61
12,11	-3,55	8,34	0,088	1,06	19189,0	20,51°	64,56
12,31	-3,75	6,23	0,088	1,42	19189,0	17,69°	47,45
12,51	-3,95	7,72	0,058	0,75	19189,0	19,53°	57,85
12,71	-4,15	5,87	0,081	1,37	19141,0	16,80°	43,30
12,91	-4,35	6,12	0,045	0,73	19141,0	17,06°	44,44
13,11	-4,55	6,35	0,085	1,34	19092,0	17,26°	45,41
13,31	-4,75	4,21	0,060	1,43	19092,0	12,89°	29,65
13,51	-4,95	3,33	0,058	1,74	19092,0	10,04°	23,11
13,71	-5,15	3,46	0,065	1,86	19043,0	10,32°	23,66
13,91	-5,35	2,55	0,072	2,81	19043,0	6,30°	17,19
14,11	-5,55	3,66	0,052	1,41	19043,0	10,65°	24,32
14,31	-5,75	3,50	0,070	2,01	18994,0	9,95°	22,93
14,51	-5,95	3,92	0,052	1,33	18994,0	11,12°	25,33
14,71	-6,15	2,57	0,071	2,75	18945,0	5,64°	16,38
14,91	-6,35	3,23	0,054	1,68	18945,0	8,47°	20,31
15,11	-6,55	5,53	0,038	0,69	18945,0	14,45°	34,31
15,31	-6,75	3,68	0,068	1,85	18896,0	9,74°	22,53
15,51	-6,95	3,69	0,050	1,36	18896,0	9,62°	22,30
15,71	-7,15	2,86	0,057	2,00	18896,0	6,20°	17,07
15,91	-7,35	3,21	0,048	1,48	18848,0	7,56°	18,91
16,11	-7,55	4,66	0,044	0,95	18848,0	11,90°	27,12
16,31	-7,75	4,96	0,068	1,37	18799,0	12,46°	28,51
16,51	-7,95	5,66	0,059	1,04	18799,0	13,76°	32,14
16,71	-8,15	1,13	0,032	2,84	18750,0	0,01°	6,34
16,91	-8,35	8,12	0,055	0,67	18750,0	17,18°	45,02
17,11	-8,55	10,00	0,133	1,33	18750,0	19,03°	54,79
17,31	-8,75	2,50	0,149	5,94	18701,0	2,90°	13,54
17,51	-8,95	1,17	0,028	2,43	18701,0	0,01°	6,26
17,71	-9,15	1,64	0,035	2,12	18701,0	0,01°	8,68
17,91	-9,35	3,47	0,064	1,83	18701,0	7,03°	18,16
18,11	-9,55	6,92	0,078	1,12	18652,0	14,90°	35,82
18,31	-9,75	10,24	0,139	1,35	18652,0	18,63°	52,43
18,51	-9,95	7,72	0,147	1,91	18604,0	15,79°	39,10
18,71	-10,15	3,01	0,086	2,86	18604,0	4,49°	15,08
18,91	-10,35	15,11	0,156	1,03	18555,0	21,80°	74,91
19,11	-10,55	12,09	0,172	1,42	18555,0	19,75°	59,31
19,31	-10,75	5,92	0,141	2,39	18555,0	12,55°	28,74
19,51	-10,95	9,65	0,142	1,47	18506,0	17,47°	46,37
19,71	-11,15	7,50	0,091	1,21	18506,0	14,86°	35,67
19,91	-11,35	13,26	0,090	0,68	18506,0	20,21°	62,44

De terreingegevens en parameters

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
1,51	7,00	18,84	0,180	0,96	19775,0	38,36°	1202,55
1,71	6,80	16,31	0,174	1,06	19727,0	37,33°	959,41
1,91	6,60	13,28	0,150	1,13	19727,0	36,02°	724,36
2,11	6,40	11,75	0,123	1,05	19678,0	35,09°	597,46
2,31	6,20	10,52	0,122	1,16	19678,0	34,23°	500,95
2,51	6,00	6,62	0,083	1,25	19629,0	31,57°	296,42
2,71	5,80	5,00	0,062	1,25	19629,0	29,72°	211,27
2,91	5,60	1,06	0,035	3,26	19727,0	16,60°	42,40
3,11	5,40	0,71	0,015	2,14	19580,0	11,83°	26,96
3,31	5,20	3,06	0,038	1,25	19580,0	24,98°	110,60
3,51	5,00	4,44	0,046	1,04	19580,0	27,44°	153,10
3,71	4,80	6,90	0,068	0,98	19531,0	30,18°	227,47
3,91	4,60	9,56	0,112	1,17	19531,0	31,67°	301,89
4,11	4,40	7,71	0,053	0,68	19482,0	30,32°	233,64
4,31	4,20	3,20	0,038	1,17	19482,0	23,61°	93,20
4,51	4,00	1,78	0,039	2,20	19482,0	18,16°	49,91
4,71	3,80	2,92	0,030	1,04	19482,0	22,24°	78,92
4,91	3,60	3,73	0,034	0,90	19482,0	23,96°	97,30
5,11	3,40	3,14	0,048	1,53	19434,0	22,26°	79,16
5,31	3,20	2,93	0,056	1,92	19434,0	21,39°	71,46
5,51	3,00	4,85	0,045	0,92	19434,0	25,25°	114,57
5,71	2,80	4,04	0,036	0,89	19434,0	23,55°	92,52
5,91	2,60	7,31	0,062	0,85	19482,0	27,87°	162,44
6,11	2,40	13,59	0,131	0,96	19385,0	31,52°	293,31
6,31	2,20	12,65	0,149	1,18	19434,0	30,99°	265,38
6,51	2,00	12,15	0,130	1,07	19434,0	30,64°	247,96
6,71	1,80	11,69	0,131	1,12	19385,0	30,29°	232,25
6,91	1,60	11,31	0,127	1,12	19385,0	29,96°	218,90
7,11	1,40	10,92	0,123	1,13	19385,0	29,55°	206,04
7,31	1,20	11,69	0,139	1,19	19385,0	29,84°	215,15
7,51	1,00	10,57	0,122	1,15	19336,0	28,98°	189,88
7,71	0,80	11,10	0,118	1,06	19336,0	29,16°	194,74
7,91	0,60	10,96	0,125	1,14	19336,0	28,90°	187,89
8,11	0,40	11,89	0,139	1,17	19287,0	29,32°	199,27
8,31	0,20	10,60	0,136	1,28	19238,0	28,35°	173,77
8,51	0,00	9,25	0,109	1,18	19238,0	27,21°	148,40
8,71	-0,20	9,79	0,110	1,12	19238,0	27,47°	153,77
8,91	-0,40	10,88	0,129	1,19	19189,0	28,08°	167,38
9,11	-0,60	9,03	0,105	1,17	19189,0	26,57°	136,13
9,31	-0,80	12,02	0,142	1,18	19189,0	28,51°	177,64
9,51	-1,00	9,18	0,129	1,40	19141,0	26,39°	133,04
9,71	-1,20	12,83	0,144	1,12	19141,0	28,70°	182,42
9,91	-1,40	9,87	0,122	1,23	19141,0	26,65°	137,72
10,11	-1,60	8,65	0,110	1,27	19092,0	25,51°	118,49
10,31	-1,80	4,09	0,095	2,32	19141,0	19,07°	55,02
10,51	-2,00	2,11	0,029	1,35	19092,0	12,21°	27,89
10,71	-2,20	2,83	0,040	1,41	19043,0	15,16°	36,75
10,91	-2,40	3,44	0,043	1,24	19043,0	16,94°	43,91
11,11	-2,60	2,11	0,053	2,49	19043,0	11,63°	26,49
11,31	-2,80	1,28	0,055	4,27	18994,0	5,15°	15,80
11,51	-3,00	5,88	0,062	1,06	18994,0	21,39°	71,42

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
11,71	-3,20	6,24	0,059	0,95	18994,0	21,76°	74,58
11,91	-3,40	4,33	0,065	1,51	18945,0	18,36°	50,94
12,11	-3,60	5,64	0,051	0,91	18945,0	20,61°	65,33
12,31	-3,80	4,83	0,035	0,72	18945,0	19,08°	55,10
12,51	-4,00	5,06	0,056	1,11	18896,0	19,37°	56,85
12,71	-4,20	7,56	0,079	1,04	18896,0	22,73°	83,69
12,91	-4,40	9,48	0,061	0,64	18896,0	24,45°	103,42
13,11	-4,60	7,13	0,058	0,81	18848,0	22,00°	76,67
13,31	-4,80	7,01	0,056	0,80	18848,0	21,73°	74,31
13,51	-5,00	7,69	0,053	0,69	18848,0	22,39°	80,38
13,71	-5,20	5,05	0,136	2,70	18848,0	18,56°	52,06
13,91	-5,40	8,37	0,062	0,74	18799,0	22,87°	85,12
14,11	-5,60	8,50	0,104	1,23	18799,0	22,89°	85,28
14,31	-5,80	7,95	0,060	0,76	18750,0	22,22°	78,71
14,51	-6,00	6,36	0,095	1,50	18750,0	20,17°	62,15
14,71	-6,20	15,66	0,153	0,98	18701,0	27,34°	151,06
14,91	-6,40	16,96	0,183	1,08	18701,0	27,83°	161,52
15,11	-6,60	18,26	0,210	1,15	18652,0	28,27°	171,72
15,31	-6,80	13,56	0,172	1,26	18604,0	25,98°	125,94
15,51	-7,00	5,70	0,094	1,66	18604,0	18,60°	52,29
15,71	-7,20	4,49	0,057	1,26	18604,0	16,19°	40,69
15,91	-7,40	2,62	0,069	2,62	18555,0	10,22°	23,46
16,11	-7,60	3,95	0,057	1,44	18555,0	14,65°	34,96
16,31	-7,80	2,23	0,088	3,96	18555,0	7,95°	19,50
16,51	-8,00	5,66	0,052	0,92	18506,0	17,98°	48,93
16,71	-8,20	8,87	0,138	1,55	18506,0	21,90°	75,81
16,91	-8,40	17,46	0,152	0,87	18457,0	27,16°	147,55
17,11	-8,60	4,58	0,176	3,84	18408,0	15,58°	38,27
17,31	-8,80	1,98	0,083	4,20	18408,0	5,63°	16,36
17,51	-9,00	12,26	0,076	0,62	18359,0	24,20°	100,22
17,71	-9,20	3,55	0,182	5,12	18311,0	12,53°	28,71
17,91	-9,40	1,17	0,027	2,32	18311,0	0,01°	9,36
18,11	-9,60	1,12	0,026	2,32	18311,0	0,01°	8,87
18,31	-9,80	2,05	0,066	3,20	18262,0	5,37°	16,06
18,51	-10,00	7,78	0,064	0,82	18262,0	19,90°	60,31
18,71	-10,20	7,39	0,051	0,69	18262,0	19,35°	56,70
18,91	-10,40	10,47	0,091	0,87	18213,0	22,30°	79,52
19,11	-10,60	5,93	0,135	2,27	18164,0	17,09°	44,59
19,31	-10,80	8,61	0,088	1,02	18164,0	20,45°	64,09
19,51	-11,00	13,57	0,133	0,98	18213,0	24,18°	100,02
19,71	-11,20	17,71	0,198	1,12	18213,0	26,18°	129,27
19,91	-11,40	13,67	0,195	1,42	18164,0	24,09°	98,82

De terreingegevens en parameters

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
1,51	7,03	20,22	0,192	0,95	20117,0	38,55°	1255,38
1,71	6,83	19,01	0,171	0,90	20020,0	37,71°	1042,21
1,91	6,63	15,84	0,145	0,92	20020,0	36,35°	777,49
2,11	6,43	15,58	0,137	0,88	19971,0	35,80°	692,24
2,31	6,23	10,83	0,140	1,29	19922,0	33,58°	439,53
2,51	6,03	10,06	0,099	0,98	19873,0	32,79°	375,75
2,71	5,83	7,66	0,075	0,97	19873,0	30,99°	264,99
2,91	5,63	3,94	0,057	1,44	19824,0	26,04°	126,93
3,11	5,43	0,59	0,042	7,07	19824,0	6,76°	17,79
3,31	5,23	0,74	0,023	3,05	19727,0	8,86°	20,96
3,51	5,03	7,36	0,060	0,82	19678,0	29,22°	196,58
3,71	4,83	13,00	0,123	0,95	19629,0	32,11°	328,50
3,91	4,63	14,96	0,176	1,18	19580,0	32,56°	358,70
4,11	4,43	12,38	0,166	1,34	19580,0	31,32°	282,39
4,31	4,23	6,83	0,109	1,59	19580,0	27,21°	148,56
4,51	4,03	5,96	0,044	0,73	19482,0	25,85°	123,89
4,71	3,83	4,26	0,065	1,52	19434,0	22,84°	84,79
4,91	3,63	4,28	0,043	1,01	19434,0	22,53°	81,72
5,11	3,43	3,98	0,068	1,71	19385,0	21,58°	73,02
5,31	3,23	5,83	0,068	1,17	19336,0	24,41°	102,93
5,51	3,03	12,12	0,106	0,88	19336,0	29,55°	206,22
5,71	2,83	13,13	0,162	1,24	19287,0	29,86°	215,58
5,91	2,63	14,25	0,158	1,11	19238,0	30,14°	226,05
6,11	2,43	12,98	0,158	1,21	19189,0	29,31°	199,16
6,31	2,23	13,88	0,147	1,06	19141,0	29,55°	206,22
6,51	2,03	13,19	0,166	1,26	19092,0	28,98°	189,95
6,71	1,83	12,57	0,148	1,18	19092,0	28,43°	175,62
6,91	1,63	14,74	0,144	0,97	19043,0	29,34°	199,98
7,11	1,43	11,81	0,171	1,45	18994,0	27,56°	155,72
7,31	1,23	10,81	0,133	1,23	18945,0	26,70°	138,64
7,51	1,03	9,22	0,095	1,03	18848,0	25,29°	115,10
7,71	0,83	10,08	0,121	1,20	18799,0	25,77°	122,57
7,91	0,63	14,27	0,145	1,01	18750,0	28,16°	169,13
8,11	0,43	16,47	0,207	1,25	18750,0	29,00°	190,39
8,31	0,23	11,54	0,155	1,35	18701,0	26,23°	130,19
8,51	0,03	8,72	0,089	1,02	18652,0	23,86°	96,06
8,71	-0,17	8,44	0,112	1,33	18604,0	23,41°	90,84
8,91	-0,37	9,05	0,093	1,03	18604,0	23,79°	95,22
9,11	-0,57	7,78	0,097	1,24	18555,0	22,36°	80,06
9,31	-0,77	5,97	0,080	1,34	18506,0	19,87°	60,12
9,51	-0,97	6,23	0,040	0,64	18457,0	20,07°	61,42
9,71	-1,17	5,53	0,048	0,88	18457,0	18,79°	53,39
9,91	-1,37	6,04	0,039	0,65	18408,0	19,42°	57,14
10,11	-1,57	6,14	0,067	1,09	18359,0	19,38°	56,94
10,31	-1,77	6,10	0,062	1,02	18311,0	19,14°	55,47
10,51	-1,97	6,22	0,052	0,83	18311,0	19,15°	55,48
10,71	-2,17	8,30	0,101	1,22	18262,0	21,54°	72,65
10,91	-2,37	6,59	0,063	0,96	18213,0	19,33°	56,63
11,11	-2,57	5,93	0,043	0,72	18213,0	18,19°	50,04
11,31	-2,77	4,31	0,074	1,71	18164,0	14,87°	35,73
11,51	-2,97	3,05	0,072	2,36	18115,0	10,90°	24,84

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	ϕ'	C
11,71	-3,17	1,69	0,062	3,67	18066,0	2,89°	13,53
11,91	-3,37	2,34	0,056	2,41	18066,0	7,22°	18,42
12,11	-3,57	2,38	0,061	2,57	18018,0	7,22°	18,42
12,31	-3,77	3,08	0,048	1,56	17969,0	10,22°	23,46
12,51	-3,97	3,83	0,044	1,14	17920,0	12,53°	28,70
12,71	-4,17	2,04	0,063	3,09	17871,0	4,46°	15,05
12,91	-4,37	1,33	0,051	3,81	17871,0	0,01°	9,66
13,11	-4,57	1,20	0,040	3,36	17822,0	0,01°	8,58
13,31	-4,77	4,60	0,029	0,62	17773,0	13,85°	32,40
13,51	-4,97	2,08	0,071	3,40	17725,0	3,85°	14,43
13,71	-5,17	4,46	0,033	0,74	17725,0	13,20°	30,50
13,91	-5,37	3,04	0,045	1,47	17676,0	8,58°	20,49
14,11	-5,57	1,50	0,041	2,70	17627,0	0,01°	9,97
14,31	-5,77	1,49	0,068	4,59	17578,0	0,01°	9,76
14,51	-5,97	4,20	0,058	1,37	17578,0	11,91°	27,14
14,71	-6,17	2,51	0,068	2,73	17529,0	5,32°	16,00
14,91	-6,37	3,95	0,069	1,74	17529,0	10,89°	24,84
15,11	-6,57	2,79	0,065	2,33	17480,0	6,40°	17,31
15,31	-6,77	4,66	0,061	1,32	17432,0	12,47°	28,54
15,51	-6,97	5,67	0,047	0,82	17383,0	14,44°	34,27
15,71	-7,17	6,34	0,060	0,94	17334,0	15,46°	37,83
15,91	-7,37	1,47	0,068	4,59	17334,0	0,01°	8,66
16,11	-7,57	2,56	0,065	2,53	17285,0	4,31°	14,90
16,31	-7,77	5,21	0,049	0,93	17285,0	13,00°	29,95
16,51	-7,97	4,83	0,077	1,60	17236,0	12,03°	27,43
16,71	-8,17	4,52	0,079	1,75	17188,0	11,13°	25,36
16,91	-8,37	6,36	0,076	1,20	17139,0	14,74°	35,26
17,11	-8,57	9,33	0,103	1,10	17139,0	18,39°	51,12
17,31	-8,77	3,17	0,180	5,66	17090,0	6,28°	17,17
17,51	-8,97	5,97	0,035	0,59	17041,0	13,70°	31,96
17,71	-9,17	4,74	0,078	1,64	17041,0	11,01°	25,09
17,91	-9,37	9,97	0,099	0,99	16992,0	18,58°	52,19
18,11	-9,57	12,08	0,124	1,03	16943,0	20,23°	62,53
18,31	-9,77	13,70	0,202	1,48	16895,0	21,23°	70,15
18,51	-9,97	8,70	0,113	1,30	16797,0	16,97°	44,06
18,71	-10,17	14,64	0,183	1,25	16748,0	21,62°	73,36
18,91	-10,37	12,95	0,168	1,30	16699,0	20,46°	64,20
19,11	-10,57	7,34	0,138	1,89	16650,0	14,95°	36,01
19,31	-10,77	12,18	0,129	1,06	16602,0	19,73°	59,13
19,51	-10,97	21,74	0,241	1,11	16553,0	24,53°	104,47
19,71	-11,17	22,22	0,269	1,21	16504,0	24,62°	105,69
19,91	-11,37	14,73	0,180	1,22	16455,0	21,14°	69,36

De terreingegevens en parameters

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
1,51	7,09	16,33	0,135	0,83	19727,0	39,19°	1449,41
1,71	6,89	16,35	0,147	0,90	19678,0	38,70°	1297,62
1,91	6,69	14,86	0,137	0,92	19629,0	37,82°	1066,51
2,11	6,49	13,80	0,127	0,92	19580,0	37,06°	903,93
2,31	6,29	11,81	0,138	1,17	19531,0	35,93°	711,45
2,51	6,09	9,53	0,097	1,02	19482,0	34,52°	531,41
2,71	5,89	7,08	0,088	1,24	19434,0	32,68°	367,47
2,91	5,69	3,07	0,064	2,08	19434,0	27,24°	149,03
3,11	5,49	0,62	0,040	6,50	19482,0	12,36°	28,27
3,31	5,29	2,48	0,041	1,66	19287,0	24,69°	106,59
3,51	5,09	5,29	0,053	0,99	19287,0	29,84°	215,04
3,71	4,89	11,22	0,110	0,98	19238,0	33,51°	432,65
3,91	4,69	14,00	0,133	0,95	19189,0	34,36°	513,45
4,11	4,49	10,26	0,117	1,14	19141,0	32,56°	358,74
4,31	4,29	7,89	0,067	0,85	19092,0	30,96°	263,59
4,51	4,09	6,09	0,066	1,09	19043,0	29,16°	194,78
4,71	3,89	4,55	0,048	1,05	18994,0	26,75°	139,57
4,91	3,69	7,81	0,062	0,80	18945,0	30,24°	230,16
5,11	3,49	13,69	0,132	0,96	18896,0	32,96°	388,19
5,31	3,29	19,88	0,201	1,01	18848,0	34,63°	543,17
5,51	3,09	19,20	0,202	1,05	18799,0	34,29°	506,15
5,71	2,89	17,04	0,217	1,27	18750,0	33,52°	433,96
5,91	2,69	17,62	0,200	1,14	18701,0	33,52°	433,99
6,11	2,49	15,97	0,197	1,24	18652,0	32,86°	380,84
6,31	2,29	14,34	0,181	1,26	18604,0	32,15°	331,43
6,51	2,09	12,67	0,138	1,09	18555,0	31,35°	284,08
6,71	1,89	13,49	0,146	1,08	18555,0	31,53°	293,69
6,91	1,69	15,11	0,175	1,16	18506,0	31,97°	319,68
7,11	1,49	18,07	0,209	1,15	18457,0	32,74°	371,81
7,31	1,29	18,07	0,206	1,14	18408,0	32,60°	361,88
7,51	1,09	17,70	0,182	1,03	18359,0	32,36°	345,25
7,71	0,89	18,55	0,196	1,06	18311,0	32,47°	352,66
7,91	0,69	18,71	0,201	1,07	18311,0	32,39°	346,91
8,11	0,49	18,46	0,199	1,08	18262,0	32,19°	334,02
8,31	0,29	16,60	0,190	1,14	18213,0	31,52°	293,29
8,51	0,09	11,15	0,161	1,44	18213,0	29,07°	192,46
8,71	-0,11	7,74	0,094	1,22	18164,0	26,25°	130,60
8,91	-0,31	4,74	0,068	1,44	18115,0	22,16°	78,22
9,11	-0,51	3,07	0,053	1,73	18066,0	18,10°	49,57
9,31	-0,71	4,65	0,046	0,99	18018,0	21,64°	73,50
9,51	-0,91	6,23	0,067	1,07	17969,0	23,89°	96,44
9,71	-1,11	8,09	0,094	1,16	17920,0	25,78°	122,70
9,91	-1,31	4,86	0,097	1,99	17871,0	21,49°	72,25
10,11	-1,51	2,47	0,051	2,06	17822,0	14,95°	36,01
10,31	-1,71	2,83	0,036	1,27	17773,0	16,14°	40,47
10,51	-1,91	8,75	0,046	0,52	17773,0	25,78°	122,78
10,71	-2,11	5,22	0,083	1,58	17725,0	21,45°	71,90
10,91	-2,31	5,65	0,037	0,65	17676,0	21,97°	76,42
11,11	-2,51	5,51	0,046	0,84	17627,0	21,60°	73,21
11,31	-2,71	6,13	0,054	0,88	17578,0	22,36°	80,03
11,51	-2,91	7,19	0,065	0,91	17529,0	23,53°	92,26

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	ϕ'	C
11,71	-3,11	6,69	0,070	1,04	17480,0	22,80°	84,40
11,91	-3,31	6,78	0,055	0,81	17383,0	22,77°	84,12
12,11	-3,51	3,27	0,092	2,81	17334,0	16,00°	39,91
12,31	-3,71	3,44	0,050	1,44	17285,0	16,34°	41,31
12,51	-3,91	2,48	0,061	2,44	17236,0	12,77°	29,31
12,71	-4,11	2,87	0,049	1,70	17188,0	14,17°	33,40
12,91	-4,31	2,00	0,068	3,41	17139,0	9,95°	22,92
13,11	-4,51	1,82	0,072	3,93	17090,0	8,61°	20,54
13,31	-4,71	1,54	0,058	3,79	17041,0	6,25°	17,12
13,51	-4,91	1,51	0,063	4,17	16992,0	5,78°	16,54
13,71	-5,11	1,57	0,060	3,82	16943,0	6,12°	16,95
13,91	-5,31	2,75	0,062	2,25	16895,0	12,75°	29,28
14,11	-5,51	1,79	0,054	3,02	16846,0	7,47°	18,79
14,31	-5,71	5,19	0,052	1,00	16797,0	18,85°	53,73
14,51	-5,91	5,73	0,055	0,96	16748,0	19,63°	58,51
14,71	-6,11	3,18	0,079	2,47	16699,0	13,73°	32,03
14,91	-6,31	5,94	0,046	0,78	16650,0	19,71°	59,05
15,11	-6,51	6,54	0,064	0,98	16602,0	20,45°	64,16
15,31	-6,71	6,38	0,058	0,90	16553,0	20,12°	61,78
15,51	-6,91	5,53	0,052	0,93	16504,0	18,70°	52,87
15,71	-7,11	6,29	0,053	0,85	16455,0	19,76°	59,38
15,91	-7,31	6,22	0,056	0,90	16406,0	19,55°	57,99
16,11	-7,51	5,63	0,096	1,71	16309,0	18,52°	51,84
16,31	-7,71	6,84	0,048	0,70	16260,0	20,18°	62,22
16,51	-7,91	6,47	0,063	0,97	16260,0	19,57°	58,15
16,71	-8,11	9,79	0,086	0,88	16211,0	23,05°	86,94
16,91	-8,31	14,12	0,124	0,88	16113,0	25,86°	123,93
17,11	-8,51	6,47	0,153	2,37	16113,0	19,25°	56,13
17,31	-8,71	9,17	0,063	0,69	16016,0	22,21°	78,64
17,51	-8,91	8,94	0,166	1,86	15967,0	21,90°	75,81
17,71	-9,11	2,30	0,067	2,90	15918,0	7,81°	19,28
17,91	-9,31	15,11	0,141	0,93	15869,0	25,94°	125,29

De terreingegevens en parameters

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
1,51	7,04	17,90	0,141	0,78	19482,0	39,36°	1508,43
1,71	6,84	18,70	0,161	0,86	19434,0	39,09°	1416,67
1,91	6,64	16,99	0,157	0,93	19385,0	38,23°	1169,04
2,11	6,44	16,16	0,154	0,95	19336,0	37,61°	1018,49
2,31	6,24	14,62	0,155	1,06	19287,0	36,77°	850,00
2,51	6,04	9,07	0,123	1,36	19189,0	34,12°	489,39
2,71	5,84	4,79	0,077	1,62	19238,0	30,49°	241,11
2,91	5,64	3,93	0,018	0,45	19238,0	28,81°	185,38
3,11	5,44	0,75	0,019	2,55	19092,0	14,13°	33,28
3,31	5,24	6,58	0,057	0,87	19043,0	31,19°	275,70
3,51	5,04	13,27	0,153	1,16	18945,0	34,48°	526,59
3,71	4,84	14,62	0,171	1,17	18896,0	34,70°	551,01
3,91	4,64	11,62	0,164	1,41	18848,0	33,32°	416,99
4,11	4,44	9,17	0,100	1,09	18848,0	31,87°	314,04
4,31	4,24	5,03	0,100	1,98	18799,0	27,97°	164,74
4,51	4,04	3,26	0,053	1,63	18701,0	24,36°	102,30
4,71	3,84	1,54	0,040	2,57	18652,0	17,47°	46,39
4,91	3,64	4,20	0,047	1,12	18652,0	25,71°	121,62
5,11	3,44	9,42	0,104	1,11	18652,0	30,94°	262,64
5,31	3,24	18,15	0,176	0,97	18604,0	34,10°	487,90
5,51	3,04	16,05	0,201	1,25	18555,0	33,31°	416,52
5,71	2,84	17,49	0,188	1,07	18555,0	33,57°	438,71
5,91	2,64	23,79	0,248	1,04	18506,0	34,93°	577,43
6,11	2,44	22,83	0,264	1,16	18457,0	34,57°	536,76
6,31	2,24	21,39	0,271	1,27	18457,0	34,10°	487,61
6,51	2,04	21,35	0,225	1,06	18359,0	33,94°	472,35
6,71	1,84	18,63	0,250	1,34	18311,0	33,11°	400,36
6,91	1,64	22,38	0,235	1,05	18262,0	33,89°	467,55
7,11	1,44	21,71	0,245	1,13	18213,0	33,60°	441,26
7,31	1,24	22,16	0,245	1,10	18213,0	33,57°	438,52
7,51	1,04	21,11	0,235	1,11	18213,0	33,20°	407,01
7,71	0,84	21,50	0,244	1,13	18213,0	33,16°	404,14
7,91	0,64	22,14	0,243	1,10	18213,0	33,19°	405,99
8,11	0,44	20,82	0,238	1,14	18213,0	32,75°	372,67
8,31	0,24	17,35	0,217	1,25	18164,0	31,69°	303,32
8,51	0,04	8,68	0,152	1,75	18164,0	27,20°	148,29
8,71	-0,16	8,80	0,094	1,06	18115,0	27,14°	146,99
8,91	-0,36	8,75	0,101	1,15	18066,0	26,93°	142,97
9,11	-0,56	9,13	0,107	1,17	18066,0	27,09°	146,00
9,31	-0,76	11,06	0,136	1,23	18018,0	28,33°	173,17
9,51	-0,96	9,38	0,111	1,18	18018,0	26,98°	143,87
9,71	-1,16	8,54	0,116	1,36	17969,0	26,12°	128,36
9,91	-1,36	6,06	0,087	1,43	17920,0	23,26°	89,29
10,11	-1,56	3,09	0,067	2,18	17871,0	17,10°	44,65
10,31	-1,76	4,46	0,031	0,69	17822,0	20,32°	63,23
10,51	-1,96	4,56	0,030	0,66	17822,0	20,36°	63,45
10,71	-2,16	5,41	0,036	0,67	17773,0	21,68°	73,91
10,91	-2,36	6,24	0,051	0,82	17773,0	22,73°	83,72
11,11	-2,56	5,10	0,073	1,44	17725,0	20,86°	67,22
11,31	-2,76	4,19	0,051	1,21	17676,0	18,95°	54,27
11,51	-2,96	2,26	0,057	2,52	17627,0	12,56°	28,78

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
11,71	-3,16	2,13	0,063	2,93	17627,0	11,71°	26,67
11,91	-3,36	2,73	0,072	2,62	17578,0	14,24°	33,62
12,11	-3,56	4,34	0,055	1,27	17529,0	18,65°	52,58
12,31	-3,76	3,03	0,045	1,49	17529,0	14,99°	36,13
12,51	-3,96	2,72	0,057	2,08	17480,0	13,69°	31,92
12,71	-4,16	2,20	0,052	2,34	17432,0	11,16°	25,42
12,91	-4,36	2,25	0,047	2,11	17383,0	11,25°	25,61
13,11	-4,56	2,03	0,053	2,61	17334,0	9,86°	22,76
13,31	-4,76	1,12	0,037	3,27	17285,0	1,51°	12,37
13,51	-4,96	4,56	0,041	0,89	17236,0	18,11°	49,64
13,71	-5,16	1,55	0,053	3,40	17188,0	5,85°	16,63
13,91	-5,36	4,68	0,054	1,15	17188,0	18,09°	49,51
14,11	-5,56	4,83	0,036	0,74	17139,0	18,25°	50,38
14,31	-5,76	3,16	0,064	2,03	17090,0	13,88°	32,51
14,51	-5,96	2,09	0,064	3,04	17041,0	9,01°	21,21
14,71	-6,16	2,09	0,050	2,38	16992,0	8,84°	20,93
14,91	-6,36	2,16	0,067	3,11	16943,0	9,08°	21,34
15,11	-6,56	1,27	0,050	3,91	16895,0	1,53°	12,39
15,31	-6,76	4,57	0,035	0,76	16846,0	16,96°	44,00
15,51	-6,96	2,75	0,089	3,22	16797,0	11,48°	26,14
15,71	-7,16	5,72	0,097	1,69	16748,0	18,85°	53,69
15,91	-7,36	6,79	0,108	1,59	16699,0	20,29°	62,95
16,11	-7,56	5,61	0,113	2,01	16650,0	18,44°	51,37
16,31	-7,76	5,21	0,106	2,03	16602,0	17,62°	47,14
16,51	-7,96	11,47	0,084	0,73	16553,0	24,38°	102,53
16,71	-8,16	8,25	0,176	2,14	16504,0	21,56°	72,88
16,91	-8,36	15,22	0,186	1,22	16455,0	26,39°	132,89
17,11	-8,56	13,35	0,183	1,37	16406,0	25,29°	115,22
17,31	-8,76	12,80	0,165	1,29	16357,0	24,88°	109,22
17,51	-8,96	8,57	0,129	1,51	16309,0	21,49°	72,30
17,71	-9,16	5,57	0,058	1,05	16260,0	17,49°	46,47
17,91	-9,36	7,81	0,097	1,24	16211,0	20,49°	64,44
18,11	-9,56	14,13	0,163	1,16	16162,0	25,30°	115,32
18,31	-9,76	19,67	0,214	1,09	16113,0	27,70°	158,80
18,51	-9,96	20,01	0,228	1,14	16064,0	27,75°	159,82
18,71	-10,16	14,18	0,200	1,41	16064,0	25,08°	112,07
18,91	-10,36	10,53	0,138	1,31	16016,0	22,60°	82,35
19,11	-10,56	13,25	0,150	1,13	15967,0	24,38°	102,55
19,31	-10,76	12,25	0,152	1,24	15918,0	23,67°	93,85
19,51	-10,96	16,81	0,183	1,09	15869,0	26,07°	127,48
19,71	-11,16	12,83	0,185	1,44	15820,0	23,88°	96,32
19,91	-11,36	7,68	0,097	1,26	15771,0	19,41°	57,09
20,11	-11,56	7,04			15723,0	18,52°	51,82

De terreingegevens en parameters

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
1,51	6,95	13,30	0,090	0,68	19824,0	37,67°	1033,68
1,71	6,75	15,31	0,122	0,80	19775,0	37,86°	1078,17
1,91	6,55	16,34	0,140	0,86	19775,0	37,75°	1051,93
2,11	6,35	14,43	0,142	0,99	19775,0	36,80°	855,53
2,31	6,15	12,55	0,139	1,11	19727,0	35,78°	689,56
2,51	5,95	7,84	0,112	1,43	19678,0	33,13°	401,37
2,71	5,75	7,23	0,055	0,76	19678,0	32,38°	346,49
2,91	5,55	1,77	0,033	1,85	19678,0	22,33°	79,73
3,11	5,35	4,21	0,029	0,70	19580,0	28,56°	178,90
3,31	5,15	7,08	0,056	0,79	19629,0	31,36°	284,72
3,51	4,95	9,65	0,110	1,14	19580,0	32,69°	368,32
3,71	4,75	10,88	0,135	1,24	19580,0	33,05°	395,16
3,91	4,55	6,21	0,107	1,73	19629,0	29,84°	215,13
4,11	4,35	2,30	0,029	1,26	19531,0	21,94°	76,16
4,31	4,15	2,77	0,019	0,69	19482,0	23,13°	87,84
4,51	3,95	3,61	0,026	0,73	19482,0	24,92°	109,84
4,71	3,75	5,08	0,046	0,91	19434,0	27,21°	148,54
4,91	3,55	8,05	0,078	0,97	19434,0	30,15°	226,55
5,11	3,35	15,97	0,161	1,01	19385,0	33,51°	433,18
5,31	3,15	17,36	0,179	1,03	19385,0	33,75°	454,45
5,51	2,95	16,09	0,199	1,23	19336,0	33,20°	407,00
5,71	2,75	15,70	0,176	1,12	19287,0	32,91°	384,18
5,91	2,55	16,11	0,173	1,08	19287,0	32,87°	381,75
6,11	2,35	16,38	0,181	1,10	19238,0	32,80°	376,26
6,31	2,15	20,22	0,210	1,04	19238,0	33,71°	450,67
6,51	1,95	18,48	0,213	1,15	19189,0	33,11°	400,00
6,71	1,75	15,06	0,177	1,18	19189,0	31,92°	316,83
6,91	1,55	18,74	0,181	0,97	19141,0	32,90°	383,49
7,11	1,35	19,71	0,228	1,16	19092,0	33,02°	392,63
7,31	1,15	19,02	0,229	1,20	19043,0	32,70°	369,08
7,51	0,95	14,25	0,203	1,43	18994,0	31,08°	269,55
7,71	0,75	10,45	0,139	1,33	18994,0	29,09°	192,80
7,91	0,55	11,04	0,122	1,11	18945,0	29,30°	198,80
8,11	0,35	10,23	0,128	1,26	18896,0	28,60°	179,89
8,31	0,15	9,56	0,088	0,92	18896,0	27,95°	164,26
8,51	-0,05	9,19	0,127	1,38	18848,0	27,50°	154,37
8,71	-0,25	8,18	0,096	1,17	18799,0	26,47°	134,39
8,91	-0,45	6,33	0,087	1,37	18799,0	24,32°	101,77
9,11	-0,65	6,54	0,064	0,98	18750,0	24,41°	102,94
9,31	-0,85	7,16	0,086	1,20	18750,0	24,96°	110,38
9,51	-1,05	5,02	0,076	1,51	18701,0	21,90°	75,83
9,71	-1,25	3,42	0,038	1,10	18750,0	18,30°	50,64
9,91	-1,45	5,60	0,039	0,70	18652,0	22,49°	81,32
10,11	-1,65	5,06	0,055	1,08	18652,0	21,47°	72,08
10,31	-1,85	5,11	0,040	0,78	18604,0	21,39°	71,44
10,51	-2,05	7,28	0,052	0,71	18604,0	24,17°	99,91
10,71	-2,25	8,61	0,081	0,94	18555,0	25,35°	116,04
10,91	-2,45	5,92	0,080	1,36	18506,0	22,18°	78,38
11,11	-2,65	5,80	0,054	0,94	18506,0	21,86°	75,46
11,31	-2,85	5,22	0,063	1,20	18457,0	20,80°	66,75
11,51	-3,05	2,26	0,084	3,73	18457,0	12,42°	28,42



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S06

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107924,57 GPS Y: 204541,69

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 0,70 m

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
11,71	-3,25	3,66	0,074	2,01	18408,0	17,23°	45,26
11,91	-3,45	2,71	0,054	2,00	18408,0	14,03°	32,97
12,11	-3,65	1,82	0,054	2,97	18359,0	9,33°	21,79
12,31	-3,85	3,43	0,044	1,29	18359,0	16,12°	40,42
12,51	-4,05	3,20	0,058	1,82	18311,0	15,27°	37,12
12,71	-4,25	2,19	0,051	2,31	18262,0	10,98°	25,02
12,91	-4,45	2,31	0,061	2,62	18262,0	11,42°	25,99
13,11	-4,65	1,11	0,038	3,45	18213,0	1,43°	12,31
13,31	-4,85	4,44	0,029	0,66	18164,0	17,90°	48,51
13,51	-5,05	2,34	0,076	3,24	18164,0	11,06°	25,20
13,71	-5,25	2,97	0,068	2,27	18115,0	13,56°	31,53
13,91	-5,45	4,69	0,041	0,87	18066,0	18,01°	49,09
14,11	-5,65	3,10	0,062	2,01	18066,0	13,72°	32,00
14,31	-5,85	3,17	0,058	1,83	18018,0	13,81°	32,28
14,51	-6,05	3,50	0,036	1,02	18018,0	14,71°	35,16
14,71	-6,25	3,18	0,054	1,70	17969,0	13,56°	31,53
14,91	-6,45	1,25	0,039	3,11	17920,0	1,33°	12,23
15,11	-6,65	2,54	0,069	2,70	17920,0	10,75°	24,53
15,31	-6,85	2,99	0,055	1,84	17920,0	12,46°	28,51
15,51	-7,05	4,05	0,061	1,52	17871,0	15,54°	38,14
15,71	-7,25	6,88	0,068	0,99	17822,0	20,43°	63,98
15,91	-7,45	5,89	0,093	1,58	17773,0	18,92°	54,10
16,11	-7,65	6,71	0,080	1,19	17773,0	19,99°	60,89
16,31	-7,85	7,11	0,068	0,95	17725,0	20,40°	63,75
16,51	-8,05	8,31	0,099	1,19	17676,0	21,65°	73,63
16,71	-8,25	3,73	0,123	3,31	17676,0	13,93°	32,66
16,91	-8,45	4,01	0,072	1,79	17627,0	14,57°	34,71
17,11	-8,65	8,32	0,048	0,58	17627,0	21,36°	71,19
17,31	-8,85	11,54	0,150	1,30	17578,0	23,99°	97,63
17,51	-9,05	10,79	0,141	1,31	17578,0	23,35°	90,27
17,71	-9,25	9,13	0,145	1,59	17529,0	21,87°	75,54
17,91	-9,45	12,14	0,118	0,97	17480,0	24,13°	99,35
18,11	-9,65	9,17	0,121	1,32	17432,0	21,72°	74,23
18,31	-9,85	11,04	0,127	1,15	17383,0	23,18°	88,41
18,51	-10,05	12,35	0,166	1,35	17383,0	24,01°	97,86
18,71	-10,25	5,02	0,098	1,94	17334,0	15,86°	39,36
18,91	-10,45	5,53	0,093	1,69	17285,0	16,72°	42,91
19,11	-10,65	11,04	0,114	1,04	17188,0	22,84°	84,79
19,31	-10,85	11,22	0,142	1,26	17139,0	22,89°	85,30
19,51	-11,05	15,58	0,184	1,18	17090,0	25,43°	117,26
19,71	-11,25	9,98	0,153	1,53	17041,0	21,74°	74,37
19,91	-11,45	13,25	0,129	0,97	16943,0	24,00°	97,76

De terreingegevens en parameters

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
1,51	6,98	18,08	0,166	0,92	19922,0	39,05°	1405,18
1,71	6,78	17,22	0,149	0,87	19873,0	38,40°	1212,68
1,91	6,58	15,05	0,147	0,98	19824,0	37,38°	968,88
2,11	6,38	12,43	0,127	1,02	19775,0	36,10°	736,96
2,31	6,18	9,33	0,118	1,27	19775,0	34,35°	512,64
2,51	5,98	6,65	0,075	1,12	19727,0	32,29°	340,44
2,71	5,78	6,78	0,072	1,06	19727,0	32,05°	324,92
2,91	5,58	5,38	0,062	1,15	19678,0	30,51°	242,34
3,11	5,38	1,59	0,052	3,29	19727,0	20,91°	67,56
3,31	5,18	0,55	0,018	3,29	19678,0	9,52°	22,12
3,51	4,98	3,23	0,041	1,27	19629,0	25,82°	123,28
3,71	4,78	8,52	0,079	0,92	19580,0	31,80°	309,44
3,91	4,58	13,72	0,126	0,92	19531,0	33,97°	475,29
4,11	4,38	9,53	0,098	1,03	19482,0	31,90°	315,56
4,31	4,18	2,77	0,038	1,36	19482,0	23,13°	87,84
4,51	3,98	4,23	0,029	0,68	19434,0	26,14°	128,70
4,71	3,78	4,13	0,040	0,96	19434,0	25,66°	120,76
4,91	3,58	4,03	0,032	0,79	19385,0	25,17°	113,41
5,11	3,38	5,29	0,044	0,84	19336,0	26,96°	143,49
5,31	3,18	9,76	0,095	0,97	19336,0	30,79°	255,50
5,51	2,98	8,83	0,095	1,07	19287,0	30,08°	223,36
5,71	2,78	16,82	0,194	1,15	19238,0	33,25°	411,58
5,91	2,58	13,97	0,160	1,14	19189,0	32,15°	331,04
6,11	2,38	14,16	0,174	1,23	19189,0	32,05°	325,27
6,31	2,18	15,15	0,170	1,12	19141,0	32,25°	337,67
6,51	1,98	16,49	0,167	1,01	19092,0	32,53°	356,93
6,71	1,78	17,42	0,210	1,20	19043,0	32,67°	366,48
6,91	1,58	19,77	0,204	1,03	19043,0	33,17°	404,57
7,11	1,38	19,14	0,228	1,19	18994,0	32,87°	381,27
7,31	1,18	17,18	0,208	1,21	18945,0	32,18°	333,38
7,51	0,98	13,77	0,162	1,18	18848,0	30,90°	260,47
7,71	0,78	9,46	0,132	1,39	18799,0	28,38°	174,54
7,91	0,58	5,37	0,082	1,53	18750,0	23,91°	96,70
8,11	0,38	6,91	0,057	0,82	18750,0	25,71°	121,51
8,31	0,18	9,67	0,097	1,00	18701,0	28,03°	166,15
8,51	-0,02	9,91	0,107	1,08	18701,0	28,04°	166,46
8,71	-0,22	7,21	0,109	1,51	18652,0	25,51°	118,46
8,91	-0,42	4,93	0,073	1,47	18652,0	22,28°	79,26
9,11	-0,62	6,72	0,067	0,99	18604,0	24,63°	105,77
9,31	-0,82	7,13	0,089	1,25	18604,0	24,93°	109,92
9,51	-1,02	7,57	0,078	1,03	18604,0	25,24°	114,35
9,71	-1,22	7,29	0,088	1,21	18555,0	24,79°	107,95
9,91	-1,42	7,53	0,077	1,02	18555,0	24,89°	109,34
10,11	-1,62	10,31	0,115	1,12	18506,0	27,13°	146,87
10,31	-1,82	8,00	0,123	1,54	18506,0	25,06°	111,84
10,51	-2,02	3,90	0,061	1,57	18457,0	18,82°	53,52
10,71	-2,22	3,05	0,042	1,37	18408,0	16,29°	41,11
10,91	-2,42	5,01	0,028	0,56	18408,0	20,75°	66,33
11,11	-2,62	6,49	0,051	0,78	18359,0	22,80°	84,43
11,31	-2,82	5,97	0,068	1,15	18311,0	21,96°	76,34
11,51	-3,02	5,53	0,064	1,16	18311,0	21,16°	69,53

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
11,71	-3,22	2,30	0,091	3,95	18262,0	12,43°	28,44
11,91	-3,42	2,14	0,067	3,14	18262,0	11,44°	26,03
12,11	-3,62	3,44	0,058	1,68	18213,0	16,31°	41,18
12,31	-3,82	2,88	0,067	2,33	18213,0	14,34°	33,94
12,51	-4,02	2,59	0,067	2,57	18164,0	13,04°	30,05
12,71	-4,22	2,32	0,082	3,52	18115,0	11,64°	26,50
12,91	-4,42	2,32	0,060	2,58	18066,0	11,47°	26,11
13,11	-4,62	1,74	0,040	2,27	18018,0	7,81°	19,29
13,31	-4,82	1,28	0,039	3,06	18018,0	3,39°	13,98
13,51	-5,02	1,51	0,063	4,19	17969,0	5,54°	16,26
13,71	-5,22	2,49	0,065	2,62	17920,0	11,61°	26,43
13,91	-5,42	1,93	0,048	2,47	17920,0	8,40°	20,20
14,11	-5,62	4,19	0,036	0,85	17871,0	16,79°	43,26
14,31	-5,82	2,46	0,050	2,03	17871,0	10,99°	25,05
14,51	-6,02	1,68	0,046	2,73	17822,0	6,05°	16,88
14,71	-6,22	2,27	0,059	2,62	17773,0	9,73°	22,50
14,91	-6,42	3,42	0,038	1,11	17773,0	14,19°	33,46
15,11	-6,62	1,51	0,067	4,42	17725,0	4,01°	14,58
15,31	-6,82	5,84	0,079	1,35	17676,0	19,18°	55,69
15,51	-7,02	4,41	0,089	2,01	17627,0	16,39°	41,53
15,71	-7,22	3,54	0,070	1,97	17578,0	14,02°	32,92
15,91	-7,42	4,72	0,062	1,32	17529,0	16,82°	43,36
16,11	-7,62	4,99	0,054	1,09	17432,0	17,24°	45,28
16,31	-7,82	6,43	0,046	0,72	17383,0	19,50°	57,65
16,51	-8,02	7,69	0,092	1,20	17334,0	20,98°	68,13
16,71	-8,22	10,87	0,101	0,93	17285,0	23,78°	95,18
16,91	-8,42	11,95	0,149	1,24	17236,0	24,45°	103,43
17,11	-8,62	11,20	0,149	1,33	17188,0	23,84°	95,84
17,31	-8,82	9,07	0,134	1,48	17139,0	22,00°	76,73
17,51	-9,02	9,92	0,099	1,00	17090,0	22,66°	82,99
17,71	-9,22	10,48	0,157	1,50	17041,0	23,02°	86,71
17,91	-9,42	7,50	0,094	1,26	16992,0	20,06°	61,37
18,11	-9,62	5,93	0,075	1,27	16943,0	17,80°	48,00
18,31	-9,82	3,54	0,112	3,16	16895,0	12,40°	28,35
18,51	-10,02	8,80	0,091	1,03	16846,0	21,18°	69,73
18,71	-10,22	5,93	0,088	1,49	16797,0	17,49°	46,50
18,91	-10,42	5,79	0,114	1,97	16797,0	17,16°	44,93
19,11	-10,62	7,63	0,069	0,90	16748,0	19,64°	58,60
19,31	-10,82	11,70	0,132	1,12	16748,0	23,23°	88,95
19,51	-11,02	13,90	0,160	1,15	16699,0	24,54°	104,62
19,71	-11,22	14,42	0,185	1,28	16699,0	24,75°	107,45
19,91	-11,42	7,64	0,126	1,65	16650,0	19,29°	56,37

De terreingegevens en parameters

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
1,51	7,02	24,12	0,203	0,84	0,4	40,24°	1845,92
1,71	6,82	20,71	0,191	0,92	0,5	39,15°	1438,19
1,91	6,62	18,31	0,169	0,92	0,5	38,21°	1163,77
2,11	6,42	16,06	0,143	0,89	0,6	37,24°	941,02
2,31	6,22	14,45	0,115	0,80	0,5	36,40°	785,33
2,51	6,02	12,82	0,129	1,00	0,5	35,50°	649,66
2,71	5,82	9,42	0,117	1,25	0,6	33,67°	447,15
2,91	5,62	5,45	0,116	2,13	0,5	30,53°	243,30
3,11	5,42	4,86	0,050	1,03	0,6	29,50°	204,78
3,31	5,22	0,91	0,042	4,65	0,5	15,04°	36,30
3,51	5,02	4,92	0,035	0,71	0,6	28,85°	186,36
3,71	4,82	7,09	0,066	0,93	0,6	30,80°	255,65
3,91	4,62	13,82	0,179	1,30	0,7	33,98°	475,46
4,11	4,42	14,31	0,126	0,88	0,7	33,93°	470,72
4,31	4,22	16,96	0,146	0,86	0,8	34,55°	534,45
4,51	4,02	10,53	0,142	1,34	0,7	31,95°	318,45
4,71	3,82	4,64	0,046	0,98	0,8	26,50°	134,88
4,91	3,62	4,32	0,052	1,20	0,8	25,67°	120,90
5,11	3,42	3,62	0,054	1,49	0,9	23,99°	97,66
5,31	3,22	4,13	0,066	1,59	1,0	24,76°	107,55
5,51	3,02	6,67	0,086	1,29	1,0	28,10°	167,87
5,71	2,82	9,03	0,112	1,24	0,9	29,99°	219,89
5,91	2,62	13,42	0,147	1,09	0,9	31,91°	316,51
6,11	2,42	11,12	0,140	1,26	0,9	30,77°	254,27
6,31	2,22	3,68	0,112	3,04	1,0	22,53°	81,66
6,51	2,02	1,78	0,030	1,66	1,1	15,60°	38,36
6,71	1,82	5,96	0,083	1,39	1,1	25,91°	124,86
6,91	1,62	7,08	0,060	0,84	1,1	27,00°	144,29
7,11	1,42	4,55	0,049	1,08	1,2	23,35°	90,28
7,31	1,22	6,80	0,063	0,93	1,3	26,30°	131,44
7,51	1,02	7,57	0,080	1,06	1,3	26,91°	142,65
7,71	0,82	8,31	0,086	1,03	1,4	27,42°	152,76
7,91	0,62	10,00	0,096	0,96	1,5	28,58°	179,43
8,11	0,42	12,93	0,130	1,00	1,5	30,16°	226,58
8,31	0,22	13,60	0,139	1,02	1,6	30,30°	232,88
8,51	0,02	12,79	0,158	1,23	1,7	29,81°	214,12
8,71	-0,18	11,81	0,148	1,25	1,7	29,11°	193,40
8,91	-0,38	8,66	0,116	1,34	1,8	26,71°	138,78
9,11	-0,58	9,28	0,104	1,12	1,8	27,07°	145,61
9,31	-0,78	8,78	0,070	0,79	1,8	26,50°	134,94
9,51	-0,98	9,07	0,091	1,01	1,9	26,59°	136,60
9,71	-1,18	8,97	0,110	1,22	1,9	26,36°	132,43
9,91	-1,38	7,97	0,094	1,18	1,9	25,31°	115,40
10,11	-1,58	7,90	0,092	1,17	1,9	25,09°	112,22
10,31	-1,78	7,75	0,091	1,18	2,0	24,79°	108,04
10,51	-1,98	8,12	0,104	1,28	2,0	25,01°	111,13
10,71	-2,18	5,91	0,077	1,31	2,0	22,29°	79,44
10,91	-2,38	6,32	0,081	1,28	2,1	22,71°	83,45
11,11	-2,58	9,17	0,104	1,13	2,1	25,54°	118,99
11,31	-2,78	8,14	0,098	1,20	2,1	24,48°	103,83
11,51	-2,98	5,36	0,065	1,22	2,2	20,86°	67,22

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
11,71	-3,18	3,30	0,087	2,65	2,2	16,19°	40,71
11,91	-3,38	2,45	0,073	2,97	2,3	12,92°	29,73
12,11	-3,58	2,47	0,056	2,28	2,4	12,83°	29,50
12,31	-3,78	3,02	0,049	1,61	2,4	14,81°	35,50
12,51	-3,98	2,56	0,071	2,78	2,5	12,88°	29,63
12,71	-4,18	2,47	0,064	2,58	2,5	12,32°	28,15
12,91	-4,38	1,33	0,048	3,58	2,5	4,35°	14,93
13,11	-4,58	1,33	0,045	3,36	2,7	4,13°	14,71
13,31	-4,78	2,57	0,068	2,63	2,7	12,26°	28,02
13,51	-4,98	1,30	0,049	3,76	2,8	3,37°	13,97
13,71	-5,18	1,18	0,060	5,09	2,8	1,67°	12,50
13,91	-5,38	1,27	0,056	4,39	2,9	2,60°	13,27
14,11	-5,58	6,15	0,066	1,08	2,9	20,34°	63,36
14,31	-5,78	1,20	0,072	5,98	3,0	1,28°	12,20
14,51	-5,98	1,89	0,033	1,76	3,0	7,58°	18,95
14,71	-6,18	1,18	0,048	4,03	3,1	0,58°	11,68
14,91	-6,38	1,57	0,055	3,50	3,2	4,72°	15,33
15,11	-6,58	4,78	0,052	1,09	3,3	17,41°	46,08
15,31	-6,78	3,82	0,083	2,18	3,3	15,05°	36,36
15,51	-6,98	4,57	0,043	0,94	3,3	16,72°	42,95
15,71	-7,18	5,06	0,035	0,70	3,3	17,59°	46,97
15,91	-7,38	2,85	0,085	2,99	3,3	11,48°	26,13
16,11	-7,58	1,39	0,050	3,60	3,4	1,79°	12,59
16,31	-7,78	5,52	0,078	1,41	3,3	18,07°	49,40
16,51	-7,98	9,58	0,079	0,82	3,5	22,83°	84,73
16,71	-8,18	9,66	0,133	1,37	3,5	22,80°	84,44
16,91	-8,38	8,14	0,110	1,35	3,6	21,26°	70,33
17,11	-8,58	9,91	0,119	1,20	3,6	22,83°	84,65
17,31	-8,78	9,34	0,120	1,28	3,6	22,24°	78,89
17,51	-8,98	7,91	0,105	1,33	3,8	20,71°	66,06
17,71	-9,18	8,38	0,085	1,01	3,8	21,12°	69,22
17,91	-9,38	7,47	0,133	1,79	3,8	20,01°	61,03
18,11	-9,58	13,28	0,140	1,05	3,9	24,74°	107,33
18,31	-9,78	12,71	0,151	1,19	3,9	24,31°	101,63
18,51	-9,98	9,29	0,148	1,59	4,0	21,64°	73,50
18,71	-10,18	11,03	0,098	0,89	4,0	22,99°	86,35
18,91	-10,38	13,24	0,163	1,23	4,0	24,38°	102,58
19,11	-10,58	13,56	0,167	1,23	4,0	24,49°	103,99
19,31	-10,78	7,99	0,132	1,65	4,1	19,95°	60,65
19,51	-10,98	8,93	0,074	0,83	4,0	20,85°	67,11
19,71	-11,18	9,09	0,110	1,21	4,3	20,92°	67,63
19,91	-11,38	6,11	0,113	1,84	4,3	17,18°	45,01

De terreingegevens en parameters

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
1,51	7,01	13,77	0,087	0,63	0,9	36,80°	854,93
1,71	6,81	13,93	0,116	0,83	1,0	36,27°	763,71
1,91	6,61	14,07	0,125	0,89	1,0	35,79°	690,61
2,11	6,41	12,58	0,120	0,95	1,0	34,77°	558,95
2,31	6,21	10,36	0,105	1,01	1,1	33,36°	420,45
2,51	6,01	5,84	0,106	1,81	1,1	29,94°	218,13
2,71	5,81	5,53	0,060	1,09	1,1	29,03°	191,31
2,91	5,61	1,46	0,053	3,63	1,1	17,60°	47,04
3,11	5,41	1,88	0,033	1,76	1,2	19,34°	56,67
3,31	5,21	1,14	0,021	1,84	1,2	13,81°	32,29
3,51	5,01	1,00	0,027	2,67	1,3	11,73°	26,71
3,71	4,81	2,68	0,036	1,34	1,3	20,93°	67,72
3,91	4,61	8,19	0,053	0,64	1,3	29,21°	196,37
4,11	4,41	10,64	0,113	1,07	1,4	30,52°	242,70
4,31	4,21	6,58	0,069	1,05	1,4	26,94°	143,13
4,51	4,01	4,39	0,037	0,85	1,4	23,44°	91,26
4,71	3,81	3,76	0,058	1,55	1,4	21,79°	74,84
4,91	3,61	4,48	0,050	1,12	1,4	22,91°	85,54
5,11	3,41	4,56	0,040	0,88	1,4	22,73°	83,66
5,31	3,21	5,85	0,043	0,74	1,4	24,44°	103,28
5,51	3,01	9,31	0,064	0,68	1,5	27,68°	158,41
5,71	2,81	15,37	0,145	0,94	1,5	30,73°	252,35
5,91	2,61	17,54	0,181	1,03	1,6	31,24°	278,24
6,11	2,41	15,88	0,173	1,09	1,6	30,54°	243,66
6,31	2,21	15,04	0,157	1,04	1,6	30,08°	223,45
6,51	2,01	12,37	0,154	1,24	1,7	28,53°	178,14
6,71	1,81	7,83	0,132	1,69	1,7	24,89°	109,40
6,91	1,61	11,94	0,094	0,79	1,8	27,85°	161,99
7,11	1,41	11,87	0,137	1,15	1,8	27,60°	156,51
7,31	1,21	12,29	0,121	0,98	1,8	27,65°	157,62
7,51	1,01	16,39	0,159	0,97	1,8	29,50°	204,60
7,71	0,81	19,01	0,188	0,99	2,0	30,26°	231,15
7,91	0,61	13,93	0,195	1,40	2,0	27,98°	165,10
8,11	0,41	12,99	0,127	0,98	2,1	27,29°	150,16
8,31	0,21	9,68	0,125	1,29	2,1	24,88°	109,21
8,51	0,01	10,53	0,069	0,66	2,2	25,35°	116,00
8,71	-0,19	7,78	0,104	1,34	2,2	22,74°	83,74
8,91	-0,39	8,65	0,095	1,10	2,2	23,42°	91,01
9,11	-0,59	7,47	0,086	1,15	2,2	22,02°	76,87
9,31	-0,79	9,01	0,098	1,09	2,3	23,39°	90,73
9,51	-0,99	6,05	0,077	1,27	2,3	19,80°	59,64
9,71	-1,19	6,29	0,054	0,86	2,4	19,97°	60,73
9,91	-1,39	5,34	0,065	1,21	2,4	18,28°	50,52
10,11	-1,59	6,57	0,041	0,63	2,5	19,99°	60,92
10,31	-1,79	6,86	0,065	0,94	2,5	20,20°	62,38
10,51	-1,99	7,31	0,088	1,21	2,5	20,60°	65,21
10,71	-2,19	8,10	0,082	1,01	2,6	21,33°	70,90
10,91	-2,39	11,28	0,085	0,75	2,6	23,93°	96,93
11,11	-2,59	14,16	0,158	1,12	2,6	25,58°	119,49
11,31	-2,79	9,08	0,121	1,34	2,8	21,84°	75,27
11,51	-2,99	6,56	0,059	0,90	2,8	18,80°	53,43

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
11,71	-3,19	4,39	0,072	1,64	2,9	14,70°	35,15
11,91	-3,39	2,78	0,062	2,22	2,9	9,39°	21,88
12,11	-3,59	2,15	0,049	2,27	3,0	5,86°	16,64
12,31	-3,79	2,95	0,046	1,56	3,0	9,71°	22,47
12,51	-3,99	2,86	0,052	1,81	3,1	9,13°	21,43
12,71	-4,19	2,23	0,059	2,64	3,1	5,70°	16,45
12,91	-4,39	3,03	0,042	1,40	3,1	9,45°	22,00
13,11	-4,59	2,23	0,043	1,93	3,2	5,27°	15,95
13,31	-4,79	1,55	0,046	2,97	3,3	0,01°	10,92
13,51	-4,99	2,96	0,060	2,03	3,3	8,61°	20,54
13,71	-5,19	1,46	0,053	3,63	3,3	0,01°	9,98
13,91	-5,39	1,39	0,058	4,15	3,4	0,01°	9,37
14,11	-5,59	1,61	0,050	3,11	3,5	0,01°	10,70
14,31	-5,79	3,29	0,076	2,32	3,5	9,20°	21,55
14,51	-5,99	1,38	0,067	4,83	3,5	0,01°	8,92
14,71	-6,19	1,26	0,037	2,90	3,6	0,01°	8,03
14,91	-6,39	3,23	0,069	2,14	3,8	8,47°	20,31
15,11	-6,59	1,50	0,057	3,79	3,8	0,01°	9,31
15,31	-6,79	1,59	0,055	3,46	3,9	0,01°	9,74
15,51	-6,99	6,47	0,036	0,56	4,0	15,79°	39,11
15,71	-7,19	5,60	0,093	1,66	4,0	14,17°	33,42
15,91	-7,39	5,92	0,054	0,91	4,0	14,62°	34,88
16,11	-7,59	8,33	0,047	0,57	4,1	17,89°	48,48
16,31	-7,79	6,62	0,097	1,46	4,2	15,52°	38,05
16,51	-7,99	3,69	0,081	2,20	4,2	8,85°	20,95
16,71	-8,19	2,38	0,096	4,05	4,2	2,69°	13,35
16,91	-8,39	4,66	0,121	2,59	4,2	11,35°	25,84
17,11	-8,59	11,35	0,076	0,67	4,4	20,18°	62,19
17,31	-8,79	8,13	0,111	1,36	4,4	16,97°	44,03
17,51	-8,99	12,97	0,120	0,93	4,5	21,15°	69,44
17,71	-9,19	13,01	0,157	1,20	4,6	21,07°	68,87
17,91	-9,39	12,67	0,152	1,20	4,6	20,75°	66,32
18,11	-9,59	15,61	0,189	1,21	4,6	22,44°	80,81
18,31	-9,79	12,28	0,150	1,22	4,7	20,27°	62,88
18,51	-9,99	7,36	0,145	1,97	4,7	15,31°	37,28
18,71	-10,19	7,48	0,062	0,83	4,9	15,36°	37,48
18,91	-10,39	12,44	0,140	1,13	5,0	20,10°	61,67
19,11	-10,59	16,39	0,186	1,14	5,0	22,40°	80,41
19,31	-10,79	15,42	0,197	1,27	5,1	21,79°	74,86
19,51	-10,99	13,57	0,207	1,52	5,1	20,60°	65,21
19,71	-11,19	12,24	0,165	1,34	5,1	19,59°	58,22
19,91	-11,39	8,22	0,117	1,42	5,2	15,69°	38,71

De terreingegevens en parameters

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
1,51	6,80	17,76	0,155	0,87	1,0	38,97°	1380,31
1,71	6,60	15,69	0,148	0,95	0,9	37,98°	1104,93
1,91	6,40	12,85	0,138	1,07	1,1	36,64°	827,25
2,11	6,20	11,75	0,122	1,04	1,1	35,83°	696,64
2,31	6,00	9,32	0,093	1,00	1,2	34,34°	512,09
2,51	5,80	6,28	0,078	1,23	1,2	31,99°	321,50
2,71	5,60	4,13	0,047	1,14	1,3	29,27°	197,92
2,91	5,40	1,36	0,025	1,86	1,4	20,04°	61,26
3,11	5,20	1,23	0,013	1,08	1,3	18,60°	52,27
3,31	5,00	3,36	0,022	0,66	1,3	26,51°	135,12
3,51	4,80	10,49	0,084	0,80	1,6	33,11°	400,38
3,71	4,60	11,68	0,105	0,90	1,6	33,41°	424,21
3,91	4,40	7,12	0,089	1,25	1,6	30,61°	246,65
4,11	4,20	4,34	0,086	1,97	1,6	26,97°	143,71
4,31	4,00	5,21	0,035	0,68	1,7	27,99°	165,22
4,51	3,80	2,75	0,051	1,86	1,8	22,73°	83,67
4,71	3,60	4,10	0,033	0,81	1,9	25,60°	119,88
4,91	3,40	3,56	0,040	1,13	1,9	24,20°	100,19
5,11	3,20	4,11	0,064	1,55	2,0	25,04°	111,48
5,31	3,00	4,34	0,047	1,08	2,0	25,19°	113,61
5,51	2,80	6,36	0,049	0,78	2,0	27,80°	160,88
5,71	2,60	11,57	0,123	1,06	2,1	31,33°	283,12
5,91	2,40	12,10	0,142	1,17	2,3	31,40°	286,73
6,11	2,20	12,75	0,132	1,03	2,4	31,51°	292,88
6,31	2,00	7,83	0,109	1,40	2,4	28,38°	174,52
6,51	1,80	5,12	0,080	1,56	2,4	24,99°	110,82
6,71	1,60	9,63	0,108	1,12	2,4	29,43°	202,59
6,91	1,40	10,59	0,105	1,00	2,4	29,89°	216,71
7,11	1,20	18,17	0,143	0,79	2,6	32,60°	361,95
7,31	1,00	22,95	0,217	0,94	2,6	33,65°	445,34
7,51	0,80	25,78	0,280	1,09	2,8	34,10°	487,64
7,71	0,60	19,79	0,223	1,12	2,8	32,65°	365,13
7,91	0,40	20,93	0,231	1,11	2,8	32,81°	376,89
8,11	0,20	19,49	0,236	1,21	3,0	32,32°	342,73
8,31	0,00	12,37	0,164	1,33	3,1	29,76°	212,54
8,51	-0,20	8,30	0,100	1,20	3,1	26,74°	139,42
8,71	-0,40	8,57	0,052	0,60	3,1	26,82°	140,80
8,91	-0,60	7,76	0,086	1,11	3,1	25,91°	124,76
9,11	-0,80	10,57	0,108	1,03	3,3	28,04°	166,37
9,31	-1,00	12,22	0,136	1,11	3,3	28,92°	188,39
9,51	-1,20	11,35	0,136	1,19	3,4	28,25°	171,45
9,71	-1,40	9,57	0,126	1,32	3,4	26,87°	141,71
9,91	-1,60	10,32	0,105	1,01	3,5	27,28°	149,85
10,11	-1,80	6,91	0,087	1,26	3,5	24,05°	98,43
10,31	-2,00	5,41	0,064	1,18	3,6	21,88°	75,63
10,51	-2,20	3,68	0,060	1,63	3,6	18,28°	50,50
10,71	-2,40	5,15	0,050	0,96	3,7	21,14°	69,41
10,91	-2,60	6,49	0,048	0,75	3,8	22,95°	85,92
11,11	-2,80	5,46	0,067	1,23	3,8	21,34°	71,03
11,31	-3,00	2,56	0,052	2,02	4,0	13,96°	32,74
11,51	-3,20	1,48	0,042	2,86	4,0	7,35°	18,61

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
11,71	-3,40	1,97	0,037	1,85	4,0	10,67°	24,36
11,91	-3,60	3,11	0,037	1,17	4,0	15,46°	37,83
12,11	-3,80	1,89	0,059	3,12	4,1	9,79°	22,63
12,31	-4,00	3,20	0,036	1,12	4,2	15,42°	37,71
12,51	-4,20	3,14	0,080	2,56	4,3	15,07°	36,43
12,71	-4,40	2,33	0,072	3,09	4,4	11,69°	26,62
12,91	-4,60	1,46	0,059	4,03	4,4	5,69°	16,43
13,11	-4,80	3,08	0,047	1,52	4,5	14,40°	34,15
13,31	-5,00	3,41	0,063	1,86	4,6	15,30°	37,25
13,51	-5,20	1,29	0,043	3,29	4,7	3,29°	13,89
13,71	-5,40	1,15	0,043	3,71	4,7	1,30°	12,21
13,91	-5,60	2,55	0,054	2,11	4,7	11,72°	26,69
14,11	-5,80	2,96	0,049	1,67	4,8	13,22°	30,56
14,31	-6,00	3,61	0,070	1,93	4,8	15,17°	36,76
14,51	-6,20	1,20	0,034	2,82	4,9	1,10°	12,06
14,71	-6,40	2,74	0,046	1,68	4,9	11,92°	27,16
14,91	-6,60	2,43	0,074	3,05	5,0	10,38°	23,78
15,11	-6,80	3,05	0,050	1,63	5,1	12,82°	29,46
15,31	-7,00	4,36	0,061	1,40	5,1	16,40°	41,58
15,51	-7,20	8,47	0,101	1,19	5,2	22,33°	79,76
15,71	-7,40	6,11	0,082	1,34	5,2	19,37°	56,82
15,91	-7,60	6,71	0,081	1,21	5,3	20,10°	61,64
16,11	-7,80	8,68	0,072	0,83	5,3	22,22°	78,77
16,31	-8,00	5,52	0,114	2,07	5,5	18,09°	49,49
16,51	-8,20	2,86	0,065	2,29	5,5	11,12°	25,34
16,71	-8,40	3,34	0,080	2,40	5,6	12,74°	29,25
16,91	-8,60	9,58	0,056	0,58	5,6	22,65°	82,92
17,11	-8,80	16,58	0,191	1,15	5,8	26,87°	141,87
17,31	-9,00	11,92	0,180	1,51	5,8	24,25°	100,85
17,51	-9,20	9,30	0,102	1,10	5,8	22,12°	77,80
17,71	-9,40	7,98	0,093	1,17	5,9	20,71°	66,02
17,91	-9,60	14,53	0,141	0,97	5,9	25,54°	118,90
18,11	-9,80	16,94	0,225	1,33	6,1	26,62°	137,13
18,31	-10,00	7,87	0,137	1,75	6,2	20,30°	63,03
18,51	-10,20	11,04	0,141	1,28	6,1	23,10°	87,48
18,71	-10,40	13,08	0,143	1,09	6,1	24,38°	102,56
18,91	-10,60	12,38	0,150	1,21	6,3	23,86°	96,07
19,11	-10,80	13,82	0,150	1,08	6,3	24,65°	106,14
19,31	-11,00	14,87	0,157	1,06	6,4	25,15°	113,05
19,51	-11,20	21,28	0,210	0,99	6,5	27,76°	160,16
19,71	-11,40	20,20	0,254	1,26	6,5	27,31°	150,52
19,91	-11,60	12,58	0,167	1,33	6,6	23,58°	92,82

De terreingegevens en parameters

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
1,51	6,91	17,65	0,139	0,79	1,7	39,08°	1415,78
1,71	6,71	15,56	0,129	0,83	1,7	38,07°	1127,54
1,91	6,51	15,30	0,129	0,84	1,7	37,57°	1011,01
2,11	6,31	13,85	0,136	0,98	1,8	36,72°	841,09
2,31	6,11	11,74	0,113	0,96	1,8	35,57°	659,55
2,51	5,91	5,60	0,104	1,86	1,9	31,51°	292,68
2,71	5,71	6,38	0,045	0,71	2,0	31,83°	311,73
2,91	5,51	2,25	0,052	2,32	2,0	24,43°	103,21
3,11	5,31	0,68	0,021	3,01	2,1	12,79°	29,39
3,31	5,11	2,14	0,029	1,37	2,1	23,10°	87,47
3,51	4,91	6,33	0,063	0,99	2,3	30,58°	245,35
3,71	4,71	6,50	0,084	1,29	2,2	30,45°	239,56
3,91	4,51	9,69	0,093	0,96	2,3	32,29°	340,40
4,11	4,31	5,86	0,057	0,98	2,3	29,22°	196,64
4,31	4,11	3,51	0,047	1,33	2,4	25,13°	112,74
4,51	3,91	3,34	0,047	1,41	2,4	24,41°	102,87
4,71	3,71	4,71	0,040	0,84	2,5	26,74°	139,35
4,91	3,51	4,18	0,048	1,15	2,6	25,54°	118,98
5,11	3,31	3,31	0,081	2,44	2,7	23,40°	90,77
5,31	3,11	5,13	0,071	1,38	2,7	26,54°	135,71
5,51	2,91	4,94	0,062	1,25	2,7	26,00°	126,24
5,71	2,71	4,37	0,048	1,09	2,8	24,79°	107,99
5,91	2,51	7,14	0,060	0,84	2,8	28,23°	170,81
6,11	2,31	10,63	0,120	1,12	2,9	30,60°	246,45
6,31	2,11	4,98	0,113	2,27	2,9	25,07°	111,99
6,51	1,91	11,94	0,088	0,74	3,0	30,90°	260,70
6,71	1,71	11,66	0,133	1,14	3,1	30,62°	247,38
6,91	1,51	12,95	0,141	1,09	3,1	31,03°	267,19
7,11	1,31	12,51	0,138	1,10	3,1	30,70°	251,20
7,31	1,11	11,16	0,112	1,01	3,2	29,94°	218,25
7,51	0,91	10,28	0,116	1,13	3,2	29,20°	195,93
7,71	0,71	9,07	0,106	1,17	3,3	28,13°	168,59
7,91	0,51	8,55	0,099	1,16	3,3	27,53°	155,08
8,11	0,31	7,35	0,090	1,23	3,3	26,23°	130,17
8,31	0,11	6,24	0,083	1,33	3,3	24,79°	107,96
8,51	-0,09	12,44	0,109	0,88	3,4	29,69°	210,37
8,71	-0,29	10,44	0,120	1,15	3,5	28,31°	172,66
8,91	-0,49	9,43	0,102	1,08	3,5	27,41°	152,59
9,11	-0,69	9,17	0,110	1,20	3,6	27,05°	145,25
9,31	-0,89	8,44	0,092	1,09	3,6	26,27°	130,92
9,51	-1,09	13,29	0,114	0,86	3,6	29,41°	201,98
9,71	-1,29	10,50	0,143	1,36	3,8	27,59°	156,41
9,91	-1,49	11,43	0,101	0,88	3,8	28,06°	166,94
10,11	-1,69	7,00	0,119	1,69	3,9	24,20°	100,29
10,31	-1,89	4,16	0,066	1,60	3,9	19,63°	58,48
10,51	-2,09	5,17	0,056	1,09	4,0	21,38°	71,34
10,71	-2,29	5,48	0,060	1,09	4,0	21,72°	74,25
10,91	-2,49	7,25	0,061	0,84	4,1	23,89°	96,50
11,11	-2,69	3,64	0,077	2,12	4,1	17,72°	47,60
11,31	-2,89	2,55	0,074	2,89	4,2	13,97°	32,78
11,51	-3,09	2,64	0,043	1,63	4,3	14,16°	33,36

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
11,71	-3,29	2,83	0,043	1,53	4,3	14,71°	35,17
11,91	-3,49	2,87	0,075	2,62	4,4	14,68°	35,09
12,11	-3,69	2,62	0,074	2,81	4,4	13,55°	31,52
12,31	-3,89	3,86	0,050	1,29	4,6	17,33°	45,70
12,51	-4,09	2,69	0,073	2,72	4,6	13,50°	31,35
12,71	-4,29	2,20	0,048	2,20	4,6	11,08°	25,25
12,91	-4,49	3,45	0,049	1,42	4,7	15,76°	39,00
13,11	-4,69	3,49	0,059	1,68	4,7	15,73°	38,86
13,31	-4,89	1,89	0,084	4,42	4,8	8,73°	20,74
13,51	-5,09	1,20	0,052	4,30	4,9	2,26°	12,98
13,71	-5,29	2,26	0,079	3,49	5,0	10,54°	24,09
13,91	-5,49	1,72	0,037	2,16	5,0	6,97°	18,08
14,11	-5,69	2,48	0,113	4,56	5,1	11,29°	25,71
14,31	-5,89	1,65	0,066	3,98	5,1	6,05°	16,87
14,51	-6,09	5,25	0,057	1,09	5,1	18,72°	52,96
14,71	-6,29	3,87	0,063	1,62	5,2	15,64°	38,52
14,91	-6,49	4,18	0,066	1,59	5,3	16,28°	41,06
15,11	-6,69	3,69	0,094	2,56	5,3	14,89°	35,78
15,31	-6,89	7,69	0,085	1,10	5,4	21,65°	73,61
15,51	-7,09	5,00	0,086	1,72	5,5	17,65°	47,26
15,71	-7,29	5,00	0,121	2,42	5,6	17,53°	46,67
15,91	-7,49	5,51	0,104	1,89	5,6	18,33°	50,80
16,11	-7,69	5,51	0,088	1,59	5,6	18,22°	50,18
16,31	-7,89	8,28	0,077	0,93	5,8	21,75°	74,51
16,51	-8,09	11,74	0,147	1,26	5,8	24,52°	104,39
16,71	-8,29	10,72	0,146	1,36	5,9	23,70°	94,20
16,91	-8,49	8,68	0,146	1,68	5,9	21,85°	75,39
17,11	-8,69	7,42	0,039	0,52	5,9	20,39°	63,71
17,31	-8,89	6,83	0,065	0,95	6,1	19,55°	57,98
17,51	-9,09	9,99	0,136	1,36	6,1	22,75°	83,86
17,71	-9,29	12,02	0,145	1,21	6,1	24,16°	99,78
17,91	-9,49	11,79	0,158	1,34	6,1	23,92°	96,80
18,11	-9,69	11,11	0,162	1,46	6,3	23,35°	90,23
18,31	-9,89	2,83	0,119	4,19	6,3	9,85°	22,74
18,51	-10,09	11,45	0,093	0,81	6,4	23,42°	91,02
18,71	-10,29	12,97	0,158	1,22	6,5	24,34°	102,02
18,91	-10,49	15,95	0,181	1,13	6,5	25,87°	124,16
19,11	-10,69	16,08	0,160	1,00	6,7	25,85°	123,88
19,31	-10,89	12,35	0,160	1,29	6,7	23,70°	94,18
19,51	-11,09	5,06	0,103	2,04	6,8	15,56°	38,20
19,71	-11,29	5,43	0,101	1,85	6,8	16,16°	40,58
19,91	-11,49	14,11	0,178	1,26	6,9	24,52°	104,42
20,11	-11,69	9,57	0,110	1,15	6,9	21,23°	70,13
20,31	-11,89	12,18			7,0	23,18°	88,39

De terreingegevens en parameters

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
1,51	6,88	18,87	0,173	0,92	1,6	39,38°	1513,64
1,71	6,68	16,76	0,150	0,90	1,6	38,40°	1214,49
1,91	6,48	14,13	0,132	0,93	1,6	37,21°	933,70
2,11	6,28	11,22	0,127	1,13	1,8	35,73°	681,38
2,31	6,08	10,27	0,094	0,92	1,8	34,93°	576,97
2,51	5,88	11,39	0,095	0,84	1,9	35,08°	595,30
2,71	5,68	4,40	0,124	2,82	1,8	29,84°	214,98
2,91	5,48	5,22	0,047	0,90	1,8	30,45°	239,45
3,11	5,28	2,45	0,090	3,67	1,8	24,64°	105,91
3,31	5,08	0,67	0,027	4,07	1,9	12,01°	27,38
3,51	4,88	2,54	0,040	1,57	1,9	24,06°	98,45
3,71	4,68	4,67	0,045	0,96	2,0	28,28°	172,11
3,91	4,48	8,56	0,083	0,97	2,0	31,65°	300,70
4,11	4,28	8,46	0,091	1,08	2,1	31,35°	283,89
4,31	4,08	5,44	0,049	0,89	2,1	28,39°	174,73
4,51	3,88	3,24	0,030	0,92	2,2	24,16°	99,79
4,71	3,68	5,19	0,048	0,92	2,3	27,46°	153,55
4,91	3,48	4,48	0,056	1,24	2,3	26,07°	127,51
5,11	3,28	4,12	0,076	1,84	2,3	25,14°	112,98
5,31	3,08	4,50	0,050	1,11	2,4	25,55°	119,05
5,51	2,88	4,39	0,082	1,87	2,4	25,09°	112,18
5,71	2,68	4,34	0,061	1,41	2,5	24,73°	107,25
5,91	2,48	6,97	0,054	0,77	2,6	28,06°	166,75
6,11	2,28	13,88	0,133	0,96	2,6	32,00°	321,79
6,31	2,08	14,52	0,138	0,95	2,8	32,08°	326,54
6,51	1,88	14,77	0,172	1,17	2,8	32,01°	322,49
6,71	1,68	14,72	0,175	1,19	2,8	31,84°	312,31
6,91	1,48	11,36	0,132	1,16	2,8	30,34°	234,39
7,11	1,28	9,63	0,113	1,17	2,8	29,11°	193,37
7,31	1,08	7,11	0,098	1,38	2,9	26,72°	139,05
7,51	0,88	8,81	0,072	0,82	3,0	28,11°	167,92
7,71	0,68	8,74	0,083	0,95	3,1	27,87°	162,45
7,91	0,48	8,59	0,101	1,17	3,1	27,56°	155,80
8,11	0,28	12,09	0,122	1,01	3,2	29,81°	214,11
8,31	0,08	11,73	0,116	0,98	3,3	29,44°	202,94
8,51	-0,12	12,92	0,140	1,08	3,3	29,95°	218,49
8,71	-0,32	12,50	0,141	1,13	3,4	29,57°	206,73
8,91	-0,52	11,05	0,134	1,21	3,4	28,55°	178,80
9,11	-0,72	8,55	0,074	0,87	3,5	26,53°	135,43
9,31	-0,92	7,88	0,083	1,06	3,5	25,75°	122,23
9,51	-1,12	9,84	0,095	0,96	3,5	27,26°	149,54
9,71	-1,32	11,09	0,111	1,00	3,6	27,99°	165,19
9,91	-1,52	13,66	0,180	1,32	3,6	29,32°	199,51
10,11	-1,72	7,57	0,104	1,37	3,7	24,82°	108,45
10,31	-1,92	4,63	0,086	1,85	3,8	20,58°	65,09
10,51	-2,12	1,02	0,035	3,42	3,8	3,48°	14,08
10,71	-2,32	3,08	0,036	1,18	3,9	16,44°	41,73
10,91	-2,52	3,87	0,040	1,04	3,9	18,46°	51,51
11,11	-2,72	4,03	0,047	1,17	4,0	18,67°	52,70
11,31	-2,92	4,77	0,053	1,10	4,0	20,05°	61,31
11,51	-3,12	7,11	0,084	1,19	4,1	23,32°	89,85

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
11,71	-3,32	2,91	0,106	3,65	4,2	15,00°	36,16
11,91	-3,52	2,18	0,072	3,31	4,2	11,70°	26,65
12,11	-3,72	3,57	0,069	1,94	4,3	16,72°	42,94
12,31	-3,92	3,14	0,094	3,00	4,3	15,28°	37,17
12,51	-4,12	2,96	0,088	2,98	4,5	14,51°	34,50
12,71	-4,32	2,66	0,074	2,78	4,6	13,21°	30,53
12,91	-4,52	4,35	0,058	1,33	4,6	18,02°	49,17
13,11	-4,72	2,08	0,074	3,56	4,6	10,07°	23,16
13,31	-4,92	2,17	0,063	2,92	4,7	10,40°	23,81
13,51	-5,12	3,62	0,059	1,62	4,7	15,80°	39,15
13,71	-5,32	1,36	0,070	5,15	4,9	3,92°	14,50
13,91	-5,52	1,82	0,065	3,56	4,9	7,71°	19,13
14,11	-5,72	1,25	0,066	5,25	5,0	2,23°	12,96
14,31	-5,92	1,38	0,065	4,70	5,1	3,52°	14,11
14,51	-6,12	1,49	0,070	4,70	5,1	4,44°	15,03
14,71	-6,32	1,39	0,042	3,02	5,3	3,23°	13,84
14,91	-6,52	4,61	0,055	1,20	5,3	17,24°	45,28
15,11	-6,72	1,50	0,069	4,63	5,3	3,96°	14,54
15,31	-6,92	1,71	0,059	3,42	5,4	5,64°	16,37
15,51	-7,12	1,40	0,046	3,26	5,5	2,56°	13,23
15,71	-7,32	1,53	0,060	3,92	5,5	3,70°	14,28
15,91	-7,52	2,06	0,069	3,34	5,6	7,61°	18,99
16,11	-7,72	7,16	0,053	0,74	5,6	20,60°	65,21
16,31	-7,92	4,84	0,073	1,51	5,7	16,86°	43,55
16,51	-8,12	1,26	0,053	4,17	5,8	0,01°	11,20
16,71	-8,32	1,73	0,041	2,38	5,9	4,60°	15,20
16,91	-8,52	2,00	0,060	2,99	5,9	6,44°	17,37
17,11	-8,72	3,92	0,047	1,19	6,0	14,25°	33,66
17,31	-8,92	3,45	0,046	1,34	6,1	12,76°	29,29
17,51	-9,12	4,29	0,049	1,14	6,1	14,95°	36,01
17,71	-9,32	1,58	0,062	3,94	6,2	2,42°	13,12
17,91	-9,52	1,40	0,038	2,70	6,2	0,32°	11,49
18,11	-9,72	2,74	0,058	2,13	6,3	9,59°	22,25
18,31	-9,92	3,09	0,082	2,65	6,3	10,89°	24,83
18,51	-10,12	3,35	0,083	2,47	6,4	11,69°	26,63
18,71	-10,32	4,19	0,053	1,26	6,4	14,03°	32,96
18,91	-10,52	5,91	0,079	1,34	6,5	17,39°	46,00
19,11	-10,72	8,44	0,044	0,52	6,6	20,57°	65,02
19,31	-10,92	12,59	0,111	0,88	6,6	23,85°	96,01
19,51	-11,12	17,95	0,218	1,21	6,7	26,53°	135,51
19,71	-11,32	18,35	0,241	1,31	6,7	26,62°	137,14
19,91	-11,52	12,77	0,182	1,42	6,7	23,73°	94,50

De terreingegevens en parameters

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	φ'	C
1,51	6,78	20,26	0,199	0,98	1,9	38,56°	1257,86
1,71	6,58	17,73	0,165	0,93	2,0	37,39°	972,04
1,91	6,38	16,43	0,140	0,85	2,0	36,53°	806,45
2,11	6,18	14,31	0,134	0,93	2,0	35,40°	635,81
2,31	5,98	11,22	0,110	0,98	2,0	33,76°	455,36
2,51	5,78	7,70	0,093	1,20	2,0	31,42°	287,60
2,71	5,58	1,84	0,053	2,85	2,0	20,38°	63,65
2,91	5,38	3,77	0,046	1,21	2,1	25,70°	121,46
3,11	5,18	1,00	0,036	3,64	2,2	13,07°	30,14
3,31	4,98	12,92	0,088	0,68	2,4	32,66°	365,94
3,51	4,78	26,11	0,222	0,85	2,8	35,84°	697,38
3,71	4,58	33,50	0,405	1,21	2,9	36,75°	846,53
3,91	4,38	32,96	0,473	1,43	2,6	36,43°	790,28
4,11	4,18	25,97	0,489	1,88	2,6	35,05°	592,38
4,31	3,98	18,48	0,382	2,07	3,6	33,14°	401,97
4,51	3,78	9,58	0,258	2,69	3,5	29,31°	199,14
4,71	3,58	6,44	0,075	1,16	4,0	26,11°	128,18
4,91	3,38	5,20	0,063	1,22	4,1	24,12°	99,29
5,11	3,18	4,51	0,038	0,84	4,1	22,64°	82,74
5,31	2,98	4,43	0,057	1,30	4,1	22,16°	78,21
5,51	2,78	4,28	0,034	0,80	4,2	21,56°	72,82
5,71	2,58	5,93	0,055	0,93	4,2	23,97°	97,36
5,91	2,38	11,33	0,097	0,85	4,2	28,59°	179,73
6,11	2,18	10,26	0,121	1,18	4,3	27,64°	157,43
6,31	1,98	12,78	0,129	1,01	4,3	28,98°	189,88
6,51	1,78	17,48	0,174	0,99	4,3	30,72°	251,73
6,71	1,58	17,00	0,193	1,13	4,4	30,41°	237,52
6,91	1,38	15,84	0,176	1,11	4,4	29,84°	214,91
7,11	1,18	15,22	0,168	1,10	4,4	29,36°	200,69
7,31	0,98	12,95	0,132	1,02	4,5	28,03°	166,08
7,51	0,78	13,04	0,145	1,11	4,5	27,88°	162,78
7,71	0,58	10,68	0,136	1,27	4,5	26,21°	129,86
7,91	0,38	10,27	0,101	0,98	4,6	25,72°	121,72
8,11	0,18	11,51	0,120	1,05	4,6	26,39°	133,05
8,31	-0,02	11,09	0,116	1,04	4,7	25,93°	125,11
8,51	-0,22	10,83	0,116	1,07	4,7	25,56°	119,31
8,71	-0,42	11,20	0,129	1,15	4,7	25,64°	120,55
8,91	-0,62	10,36	0,138	1,33	4,8	24,86°	109,01
9,11	-0,82	9,16	0,116	1,26	4,8	23,71°	94,26
9,31	-1,02	9,43	0,091	0,96	4,8	23,76°	94,96
9,51	-1,22	9,34	0,109	1,16	4,9	23,51°	92,07
9,71	-1,42	16,03	0,162	1,01	4,9	27,52°	154,77
9,91	-1,62	8,98	0,137	1,53	5,0	22,85°	84,95
10,11	-1,82	6,85	0,070	1,01	5,1	20,37°	63,52
10,31	-2,02	11,08	0,103	0,93	5,1	24,24°	100,75
10,51	-2,22	4,48	0,118	2,63	5,1	16,01°	39,96
10,71	-2,42	4,69	0,045	0,96	5,2	16,28°	41,05
10,91	-2,62	5,35	0,032	0,60	5,2	17,38°	45,97
11,11	-2,82	3,22	0,065	2,03	5,2	11,92°	27,17
11,31	-3,02	1,78	0,061	3,44	5,2	4,17°	14,75
11,51	-3,22	3,16	0,044	1,39	5,3	11,30°	25,74

D	TAW	qc	Fs	Rf, %	Inclinatie, °	ϕ'	C
11,71	-3,42	1,88	0,061	3,23	5,3	4,46°	15,05
11,91	-3,62	3,76	0,044	1,16	5,5	12,87°	29,60
12,11	-3,82	2,27	0,065	2,87	5,5	6,60°	17,57
12,31	-4,02	2,24	0,054	2,42	5,6	6,20°	17,06
12,51	-4,22	1,25	0,045	3,58	5,6	0,01°	9,37
12,71	-4,42	2,13	0,056	2,65	5,7	5,07°	15,71
12,91	-4,62	1,30	0,050	3,86	5,7	0,01°	9,44
13,11	-4,82	1,29	0,053	4,13	5,8	0,01°	9,22
13,31	-5,02	1,20	0,051	4,28	5,9	0,01°	8,45
13,51	-5,22	1,21	0,051	4,22	5,9	0,01°	8,40
13,71	-5,42	1,24	0,039	3,15	5,9	0,01°	8,48
13,91	-5,62	1,28	0,052	4,02	5,9	0,01°	8,63
14,11	-5,82	1,51	0,034	2,25	6,0	0,01°	10,03
14,31	-6,02	3,57	0,041	1,15	6,1	10,19°	23,39
14,51	-6,22	1,41	0,036	2,54	6,1	0,01°	9,11
14,71	-6,42	1,12	0,029	2,58	6,3	0,01°	7,14
14,91	-6,62	4,05	0,060	1,49	6,2	11,18°	25,47
15,11	-6,82	2,93	0,122	4,16	6,3	7,04°	18,18
15,31	-7,02	1,10	0,026	2,38	6,3	0,01°	6,74
15,51	-7,22	1,23	0,052	4,20	6,3	0,01°	7,43
15,71	-7,42	2,84	0,119	4,19	6,4	6,11°	16,95
15,91	-7,62	3,87	0,070	1,80	6,5	9,88°	22,80
16,11	-7,82	2,45	0,071	2,90	6,6	3,67°	14,26
16,31	-8,02	2,49	0,044	1,77	6,6	3,73°	14,31
16,51	-8,22	1,42	0,042	2,96	6,7	0,01°	8,06
16,71	-8,42	2,01	0,076	3,76	6,7	0,01°	11,28
16,91	-8,62	2,90	0,084	2,89	6,7	5,39°	16,08
17,11	-8,82	5,22	0,097	1,87	6,8	12,49°	28,60
17,31	-9,02	3,59	0,100	2,78	6,9	7,91°	19,44
17,51	-9,22	6,02	0,042	0,70	6,9	13,79°	32,23
17,71	-9,42	4,00	0,081	2,03	6,9	8,98°	21,17
17,91	-9,62	7,24	0,054	0,74	6,9	15,48°	37,90
18,11	-9,82	5,88	0,133	2,26	6,9	13,18°	30,44
18,31	-10,02	4,24	0,064	1,52	7,0	9,29°	21,71
18,51	-10,22	3,27	0,134	4,08	7,0	5,80°	16,56
18,71	-10,42	10,36	0,106	1,02	7,1	18,53°	51,91
18,91	-10,62	15,79	0,149	0,94	7,1	22,17°	78,28
19,11	-10,82	18,20	0,214	1,18	7,1	23,26°	89,29
19,31	-11,02	16,22	0,190	1,17	7,1	22,22°	78,75
19,51	-11,22	14,70	0,176	1,20	7,1	21,29°	70,64
19,71	-11,42	13,30	0,176	1,32	7,1	20,33°	63,26
19,91	-11,62	12,28	0,145	1,18	7,1	19,52°	57,82



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S01

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107970,38 GPS Y: 204505,58

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Droog dichtgevallen op 0,70 m

Draagvermogen en toelaatbare funderingsdruk

Veiligheidscoëfficiënt: 2,00 Berekening gemaakt voor b (funderingsbreedte) = 1,00 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
1,51	7,05	20,16	20	19,78	1528,82	39,42°	1019,21	59,26	70,88	73,43	1,91	0,95	2,48	1,24
1,71	6,85	17,72	20	21,78	1220,39	38,42°	813,59	51,75	63,98	61,23	1,74	0,87	2,26	1,13
1,91	6,65	15,82	20	23,78	997,90	37,51°	665,26	45,87	58,45	52,09	1,61	0,81	2,10	1,05
2,11	6,45	13,76	20	25,78	800,62	36,49°	533,75	40,19	52,98	43,61	1,47	0,74	1,91	0,96
2,31	6,25	11,75	20	27,78	634,45	35,39°	422,97	34,96	47,80	36,16	1,33	0,67	1,73	0,87
2,51	6,05	8,61	20	29,78	433,68	33,52°	289,12	27,77	40,41	26,53	1,09	0,55	1,42	0,71
2,71	5,85	5,21	20	31,78	245,91	30,59°	163,94	19,68	31,60	16,65	0,79	0,40	1,03	0,52
2,91	5,65	1,79	20	33,78	79,48	22,30°	52,99	8,06	17,21	4,83	0,32	0,16	0,42	0,21
3,11	5,45	3,14	20	35,78	131,64	26,31°	87,76	12,25	22,75	8,69	0,53	0,26	0,68	0,34
3,31	5,25	3,37	20	37,78	133,80	26,44°	89,20	12,43	22,99	8,86	0,56	0,28	0,73	0,36
3,51	5,05	8,09	20	39,78	305,05	31,72°	203,37	22,43	34,67	19,88	1,09	0,55	1,42	0,71
3,71	4,85	9,32	20	41,78	334,61	32,20°	223,07	23,73	36,09	21,45	1,21	0,60	1,57	0,78
3,91	4,65	8,43	20	43,78	288,83	31,44°	192,55	21,71	33,88	19,02	1,14	0,57	1,48	0,74
4,11	4,45	5,27	20	45,78	172,67	28,31°	115,12	15,23	26,42	11,73	0,82	0,41	1,06	0,53
4,31	4,25	3,74	20	47,78	117,41	25,44°	78,28	11,17	21,38	7,64	0,61	0,31	0,79	0,40
4,51	4,05	2,67	20	49,78	80,45	22,40°	53,64	8,15	17,35	4,90	0,46	0,23	0,59	0,30
4,71	3,85	2,60	20	51,78	75,32	21,84°	50,21	7,70	16,72	4,51	0,44	0,22	0,58	0,29
4,91	3,65	2,22	20	53,78	61,92	20,14°	41,28	6,49	14,97	3,52	0,38	0,19	0,50	0,25
5,11	3,45	2,74	20	55,78	73,68	21,66°	49,12	7,56	16,52	4,40	0,47	0,23	0,61	0,30
5,31	3,25	4,12	20	57,78	106,96	24,71°	71,30	10,34	20,30	6,86	0,67	0,33	0,87	0,43
5,51	3,05	4,37	20	59,78	109,65	24,91°	73,10	10,56	20,59	7,07	0,70	0,35	0,91	0,46
5,71	2,85	6,65	20	61,78	161,46	27,82°	107,64	14,43	25,45	10,90	1,00	0,50	1,30	0,65
5,91	2,65	9,92	20	63,78	233,30	30,31°	155,53	19,06	30,89	15,94	1,38	0,69	1,79	0,89
6,11	2,45	9,80	20	65,78	223,47	30,08°	148,98	18,57	30,33	15,38	1,38	0,69	1,79	0,89
6,31	2,25	8,73	20	67,78	193,20	29,10°	128,80	16,63	28,08	13,23	1,26	0,63	1,64	0,82
6,51	2,05	8,47	20	69,78	182,07	28,68°	121,38	15,87	27,18	12,41	1,23	0,62	1,60	0,80
6,71	1,85	8,96	20	71,78	187,24	28,88°	124,83	16,22	27,59	12,79	1,29	0,65	1,68	0,84
6,91	1,65	7,72	20	73,78	156,95	27,62°	104,64	14,12	25,07	10,57	1,15	0,57	1,49	0,75
7,11	1,45	10,41	20	75,78	206,06	29,55°	137,37	17,49	29,09	14,17	1,47	0,73	1,91	0,95
7,31	1,25	11,52	20	77,78	222,17	30,05°	148,11	18,51	30,27	15,31	1,59	0,80	2,07	1,04
7,51	1,05	9,49	20	79,78	178,43	28,54°	118,95	15,62	26,88	12,15	1,37	0,68	1,78	0,89
7,71	0,85	10,86	20	81,78	199,19	29,31°	132,80	17,02	28,54	13,66	1,53	0,76	1,99	0,99
7,91	0,65	10,56	20	83,78	189,07	28,95°	126,04	16,35	27,75	12,93	1,50	0,75	1,95	0,98
8,11	0,45	9,85	20	85,78	172,24	28,29°	114,83	15,20	26,38	11,70	1,42	0,71	1,85	0,92
8,31	0,25	10,32	20	87,78	176,35	28,46°	117,57	15,49	26,73	12,00	1,48	0,74	1,92	0,96
8,51	0,05	10,19	20	89,78	170,25	28,20°	113,50	15,05	26,20	11,54	1,47	0,73	1,91	0,95
8,71	-0,15	9,08	20	91,78	148,40	27,21°	98,93	13,50	24,31	9,94	1,34	0,67	1,74	0,87
8,91	-0,35	10,57	20	93,78	169,07	28,15°	112,71	14,96	26,09	11,45	1,52	0,76	1,97	0,99
9,11	-0,55	10,41	20	95,78	163,03	27,89°	108,69	14,54	25,58	11,01	1,50	0,75	1,95	0,98
9,31	-0,75	11,56	20	97,78	177,34	28,50°	118,22	15,55	26,80	12,08	1,64	0,82	2,13	1,07
9,51	-0,95	13,15	20	99,78	197,68	29,26°	131,79	16,93	28,43	13,56	1,83	0,91	2,37	1,19
9,71	-1,15	7,38	20	101,78	108,76	24,85°	72,51	10,50	20,51	7,01	1,14	0,57	1,48	0,74
9,91	-1,35	7,14	20	103,78	103,20	24,43°	68,80	10,04	19,90	6,59	1,11	0,55	1,44	0,72
10,11	-1,55	5,24	20	105,78	74,31	21,73°	49,54	7,61	16,58	4,44	0,85	0,42	1,10	0,55
10,31	-1,75	1,93	20	107,78	26,86	11,79°	17,91	2,92	9,20	0,98	0,33	0,16	0,42	0,21
10,51	-1,95	1,03	20	109,78	14,07	3,48°	9,38	1,37	6,08	0,15	0,15	0,08	0,20	0,10
10,71	-2,15	2,22	20	111,78	29,79	12,94°	19,86	3,25	9,79	1,19	0,38	0,19	0,49	0,24
10,91	-2,35	2,99	20	113,78	39,42	15,87°	26,28	4,28	11,54	1,87	0,51	0,25	0,66	0,33
11,11	-2,55	2,60	20	115,78	33,68	14,26°	22,46	3,67	10,51	1,46	0,44	0,22	0,57	0,29
11,31	-2,75	2,05	20	117,78	26,11	11,47°	17,41	2,83	9,02	0,93	0,34	0,17	0,45	0,22
11,51	-2,95	2,30	20	119,78	28,80	12,57°	19,20	3,14	9,60	1,12	0,39	0,19	0,50	0,25

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
11,71	-3,15	3,15	20	121,78	38,80	15,71°	25,87	4,22	11,45	1,83	0,53	0,27	0,69	0,35
11,91	-3,35	6,43	20	123,78	77,92	22,13°	51,95	7,93	17,04	4,71	1,03	0,51	1,34	0,67
12,11	-3,55	8,34	20	125,78	99,46	24,14°	66,31	9,74	19,50	6,31	1,29	0,64	1,67	0,84
12,31	-3,75	6,23	20	127,78	73,13	21,59°	48,76	7,50	16,43	4,35	1,00	0,50	1,30	0,65
12,51	-3,95	7,72	20	129,78	89,23	23,26°	59,49	8,90	18,38	5,55	1,21	0,61	1,57	0,79
12,71	-4,15	5,87	20	131,78	66,82	20,81°	44,54	6,94	15,63	3,89	0,95	0,48	1,24	0,62
12,91	-4,35	6,12	20	133,78	68,62	21,04°	45,75	7,10	15,86	4,02	0,99	0,50	1,29	0,64
13,11	-4,55	6,35	20	135,78	70,15	21,23°	46,77	7,24	16,06	4,13	1,02	0,51	1,33	0,67
13,31	-4,75	4,21	20	137,78	45,83	17,35°	30,56	4,94	12,61	2,34	0,70	0,35	0,92	0,46
13,51	-4,95	3,33	20	139,78	35,73	14,87°	23,82	3,89	10,88	1,61	0,56	0,28	0,73	0,36
13,71	-5,15	3,46	20	141,78	36,61	15,12°	24,40	3,99	11,07	1,67	0,58	0,29	0,76	0,38
13,91	-5,35	2,55	20	143,78	26,60	11,68°	17,74	2,89	9,14	0,97	0,43	0,21	0,55	0,28
14,11	-5,55	3,66	20	145,78	37,66	15,41°	25,11	4,10	11,25	1,75	0,62	0,31	0,80	0,40
14,31	-5,75	3,50	20	147,78	35,53	14,81°	23,68	3,87	10,85	1,59	0,59	0,29	0,76	0,38
14,51	-5,95	3,92	20	149,78	39,26	15,83°	26,17	4,27	11,53	1,86	0,66	0,33	0,86	0,43
14,71	-6,15	2,57	20	151,78	25,40	11,15°	16,93	2,75	8,88	0,88	0,43	0,21	0,55	0,28
14,91	-6,35	3,23	20	153,78	31,51	13,55°	21,00	3,44	10,12	1,31	0,54	0,27	0,71	0,35
15,11	-6,55	5,53	20	155,78	53,25	18,77°	35,50	5,67	13,74	2,88	0,91	0,46	1,19	0,59
15,31	-6,75	3,68	20	157,78	34,99	14,65°	23,32	3,81	10,75	1,56	0,62	0,31	0,80	0,40
15,51	-6,95	3,69	20	159,78	34,64	14,55°	23,09	3,78	10,71	1,53	0,62	0,31	0,81	0,40
15,71	-7,15	2,86	20	161,78	26,52	11,64°	17,68	2,88	9,13	0,96	0,48	0,24	0,62	0,31
15,91	-7,35	3,21	20	163,78	29,40	12,80°	19,60	3,20	9,68	1,16	0,54	0,27	0,70	0,35
16,11	-7,55	4,66	20	165,78	42,16	16,54°	28,11	4,57	12,02	2,07	0,78	0,39	1,01	0,51
16,31	-7,75	4,96	20	167,78	44,34	17,03°	29,56	4,79	12,37	2,23	0,83	0,41	1,07	0,54
16,51	-7,95	5,66	20	169,78	50,01	18,18°	33,34	5,35	13,25	2,64	0,94	0,47	1,22	0,61
16,71	-8,15	1,13	20	171,78	9,87	0,01°	6,58	1,00	0,00	0,00	0,17	0,09	0,22	0,11
16,91	-8,35	8,12	20	173,78	70,09	21,23°	46,73	7,24	16,06	4,13	1,30	0,65	1,69	0,85
17,11	-8,55	10,00	20	175,78	85,33	22,89°	56,89	8,56	17,91	5,26	1,56	0,78	2,02	1,01
17,31	-8,75	2,50	20	177,78	21,09	8,94°	14,06	2,24	7,88	0,60	0,40	0,20	0,53	0,26
17,51	-8,95	1,17	20	179,78	9,76	0,01°	6,51	1,00	0,00	0,00	0,18	0,09	0,23	0,12
17,71	-9,15	1,64	20	181,78	13,53	2,90°	9,02	1,30	5,92	0,12	0,24	0,12	0,31	0,16
17,91	-9,35	3,47	20	183,78	28,32	12,38°	18,88	3,08	9,48	1,09	0,58	0,29	0,75	0,37
18,11	-9,55	6,92	20	185,78	55,87	19,21°	37,25	5,92	14,12	3,08	1,13	0,57	1,47	0,74
18,31	-9,75	10,24	20	187,78	81,80	22,54°	54,53	8,26	17,49	5,00	1,60	0,80	2,08	1,04
18,51	-9,95	7,72	20	189,78	61,02	20,01°	40,68	6,41	14,86	3,46	1,25	0,63	1,63	0,81
18,71	-10,15	3,01	20	191,78	23,54	10,27°	15,70	2,53	8,44	0,76	0,49	0,25	0,64	0,32
18,91	-10,35	15,11	20	193,78	116,96	25,41°	77,98	11,13	21,32	7,61	2,23	1,12	2,90	1,45
19,11	-10,55	12,09	20	195,78	92,63	23,56°	61,75	9,18	18,76	5,80	1,86	0,93	2,41	1,21
19,31	-10,75	5,92	20	197,78	44,90	17,15°	29,93	4,84	12,44	2,27	0,98	0,49	1,27	0,64
19,51	-10,95	9,65	20	199,78	72,45	21,51°	48,30	7,44	16,34	4,30	1,53	0,76	1,99	0,99
19,71	-11,15	7,50	20	201,78	55,75	19,19°	37,17	5,91	14,11	3,07	1,22	0,61	1,59	0,80
19,91	-11,35	13,26	20	203,78	97,61	23,99°	65,07	9,59	19,30	6,18	2,02	1,01	2,62	1,31



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S02

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107975,47 GPS Y: 204519,86

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 1,40 m

Draagvermogen en toelaatbare funderingsdruk

Veiligheidscoëfficiënt: 2,00 Berekening gemaakt voor b (funderingsbreedte) = 1,00 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
1,51	7,00	18,84	20	23,50	1202,55	38,36°	801,70	51,34	63,60	60,58	1,81	0,91	2,36	1,18
1,71	6,80	16,31	20	25,50	959,41	37,33°	639,61	44,80	57,43	50,47	1,65	0,82	2,14	1,07
1,91	6,60	13,28	20	27,50	724,36	36,02°	482,91	37,85	50,68	40,24	1,44	0,72	1,88	0,94
2,11	6,40	11,75	20	29,50	597,46	35,09°	398,31	33,67	46,50	34,38	1,34	0,67	1,74	0,87
2,31	6,20	10,52	20	31,50	500,95	34,23°	333,97	30,28	43,04	29,80	1,25	0,63	1,63	0,81
2,51	6,00	6,62	20	33,50	296,42	31,57°	197,61	22,04	34,24	19,41	0,93	0,47	1,21	0,61
2,71	5,80	5,00	20	35,50	211,27	29,72°	140,85	17,83	29,48	14,55	0,78	0,39	1,01	0,51
2,91	5,60	1,06	20	37,50	42,40	16,60°	28,27	4,59	12,04	2,09	0,19	0,10	0,25	0,13
3,11	5,40	0,71	20	39,50	26,96	11,83°	17,97	2,93	9,21	0,99	0,13	0,06	0,16	0,08
3,31	5,20	3,06	20	41,50	110,60	24,98°	73,73	10,64	20,69	7,14	0,51	0,26	0,67	0,33
3,51	5,00	4,44	20	43,50	153,10	27,44°	102,07	13,85	24,75	10,29	0,71	0,35	0,92	0,46
3,71	4,80	6,90	20	45,50	227,47	30,18°	151,65	18,78	30,57	15,62	1,01	0,51	1,31	0,66
3,91	4,60	9,56	20	47,50	301,89	31,67°	201,26	22,30	34,53	19,72	1,26	0,63	1,63	0,82
4,11	4,40	7,71	20	49,50	233,64	30,32°	155,76	19,08	30,92	15,96	1,10	0,55	1,44	0,72
4,31	4,20	3,20	20	51,50	93,20	23,61°	62,14	9,22	18,81	5,84	0,53	0,27	0,69	0,35
4,51	4,00	1,78	20	53,50	49,91	18,16°	33,27	5,34	13,23	2,64	0,31	0,16	0,41	0,20
4,71	3,80	2,92	20	55,50	78,92	22,24°	52,61	8,01	17,14	4,78	0,49	0,25	0,64	0,32
4,91	3,60	3,73	20	57,50	97,30	23,96°	64,87	9,56	19,26	6,15	0,61	0,31	0,79	0,40
5,11	3,40	3,14	20	59,50	79,16	22,26°	52,77	8,03	17,18	4,80	0,53	0,26	0,68	0,34
5,31	3,20	2,93	20	61,50	71,46	21,39°	47,64	7,35	16,21	4,23	0,49	0,25	0,64	0,32
5,51	3,00	4,85	20	63,50	114,57	25,25°	76,38	10,95	21,10	7,43	0,77	0,39	1,00	0,50
5,71	2,80	4,04	20	65,50	92,52	23,55°	61,68	9,17	18,74	5,79	0,66	0,33	0,86	0,43
5,91	2,60	7,31	20	67,50	162,44	27,87°	108,30	14,51	25,55	10,98	1,09	0,54	1,42	0,71
6,11	2,40	13,59	20	69,50	293,31	31,52°	195,54	21,91	34,10	19,26	1,72	0,86	2,23	1,12
6,31	2,20	12,65	20	71,50	265,38	30,99°	176,92	20,61	32,65	17,72	1,65	0,83	2,15	1,07
6,51	2,00	12,15	20	73,50	247,96	30,64°	165,31	19,79	31,72	16,78	1,62	0,81	2,11	1,05
6,71	1,80	11,69	20	75,50	232,25	30,29°	154,83	19,02	30,85	15,89	1,60	0,80	2,07	1,04
6,91	1,60	11,31	20	77,50	218,90	29,96°	145,94	18,32	30,05	15,10	1,57	0,79	2,04	1,02
7,11	1,40	10,92	20	79,50	206,04	29,55°	137,36	17,49	29,09	14,17	1,53	0,77	1,99	1,00
7,31	1,20	11,69	20	81,50	215,15	29,84°	143,44	18,07	29,76	14,82	1,62	0,81	2,11	1,05
7,51	1,00	10,57	20	83,50	189,88	28,98°	126,59	16,41	27,82	12,99	1,50	0,75	1,95	0,98
7,71	0,80	11,10	20	85,50	194,74	29,16°	129,82	16,74	28,21	13,35	1,57	0,78	2,03	1,02
7,91	0,60	10,96	20	87,50	187,89	28,90°	125,26	16,26	27,64	12,83	1,55	0,78	2,02	1,01
8,11	0,40	11,89	20	89,50	199,27	29,32°	132,85	17,04	28,56	13,68	1,66	0,83	2,16	1,08
8,31	0,20	10,60	20	91,50	173,77	28,35°	115,85	15,30	26,50	11,80	1,52	0,76	1,97	0,99
8,51	0,00	9,25	20	93,50	148,40	27,21°	98,93	13,50	24,31	9,94	1,36	0,68	1,77	0,89
8,71	-0,20	9,79	20	95,50	153,77	27,47°	102,51	13,89	24,79	10,34	1,43	0,72	1,86	0,93
8,91	-0,40	10,88	20	97,50	167,38	28,08°	111,59	14,85	25,96	11,33	1,56	0,78	2,03	1,01
9,11	-0,60	9,03	20	99,50	136,13	26,57°	90,75	12,60	23,19	9,04	1,34	0,67	1,75	0,87
9,31	-0,80	12,02	20	101,50	177,64	28,51°	118,42	15,57	26,82	12,09	1,70	0,85	2,21	1,11
9,51	-1,00	9,18	20	103,50	133,04	26,39°	88,70	12,36	22,89	8,80	1,37	0,68	1,78	0,89
9,71	-1,20	12,83	20	105,50	182,42	28,70°	121,61	15,90	27,22	12,45	1,80	0,90	2,34	1,17
9,91	-1,40	9,87	20	107,50	137,72	26,65°	91,81	12,71	23,33	9,15	1,46	0,73	1,90	0,95
10,11	-1,60	8,65	20	109,50	118,49	25,51°	79,00	11,25	21,48	7,72	1,31	0,65	1,70	0,85
10,31	-1,80	4,09	20	111,50	55,02	19,07°	36,68	5,84	14,00	3,01	0,68	0,34	0,89	0,44
10,51	-2,00	2,11	20	113,50	27,89	12,21°	18,59	3,03	9,38	1,06	0,36	0,18	0,46	0,23
10,71	-2,20	2,83	20	115,50	36,75	15,16°	24,50	4,00	11,07	1,68	0,48	0,24	0,62	0,31
10,91	-2,40	3,44	20	117,50	43,91	16,94°	29,28	4,74	12,28	2,20	0,58	0,29	0,75	0,38
11,11	-2,60	2,11	20	119,50	26,49	11,63°	17,66	2,87	9,09	0,96	0,35	0,18	0,46	0,23
11,31	-2,80	1,28	20	121,50	15,80	5,15°	10,53	1,59	6,55	0,26	0,20	0,10	0,26	0,13
11,51	-3,00	5,88	20	123,50	71,42	21,39°	47,61	7,35	16,21	4,23	0,95	0,48	1,24	0,62



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S02

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107975,47 GPS Y: 204519,86

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 1,40 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
11,71	-3,20	6,24	20	125,50	74,58	21,76°	49,72	7,63	16,61	4,46	1,00	0,50	1,30	0,65
11,91	-3,40	4,33	20	127,50	50,94	18,36°	33,96	5,45	13,41	2,72	0,72	0,36	0,94	0,47
12,11	-3,60	5,64	20	129,50	65,33	20,61°	43,55	6,80	15,42	3,77	0,92	0,46	1,19	0,60
12,31	-3,80	4,83	20	131,50	55,10	19,08°	36,73	5,84	13,99	3,02	0,80	0,40	1,04	0,52
12,51	-4,00	5,06	20	133,50	56,85	19,37°	37,90	6,01	14,25	3,15	0,83	0,42	1,08	0,54
12,71	-4,20	7,56	20	135,50	83,69	22,73°	55,79	8,42	17,71	5,14	1,19	0,60	1,55	0,78
12,91	-4,40	9,48	20	137,50	103,42	24,45°	68,95	10,06	19,93	6,61	1,45	0,72	1,88	0,94
13,11	-4,60	7,13	20	139,50	76,67	22,00°	51,11	7,82	16,88	4,62	1,14	0,57	1,48	0,74
13,31	-4,80	7,01	20	141,50	74,31	21,73°	49,54	7,61	16,58	4,44	1,12	0,56	1,46	0,73
13,51	-5,00	7,69	20	143,50	80,38	22,39°	53,59	8,14	17,33	4,89	1,22	0,61	1,58	0,79
13,71	-5,20	5,05	20	145,50	52,06	18,56°	34,71	5,55	13,55	2,80	0,84	0,42	1,09	0,54
13,91	-5,40	8,37	20	147,50	85,12	22,87°	56,75	8,55	17,90	5,24	1,31	0,66	1,71	0,85
14,11	-5,60	8,50	20	149,50	85,28	22,89°	56,86	8,56	17,91	5,26	1,33	0,67	1,73	0,87
14,31	-5,80	7,95	20	151,50	78,71	22,22°	52,48	8,00	17,14	4,77	1,26	0,63	1,64	0,82
14,51	-6,00	6,36	20	153,50	62,15	20,17°	41,43	6,51	15,00	3,54	1,04	0,52	1,35	0,67
14,71	-6,20	15,66	20	155,50	151,06	27,34°	100,71	13,70	24,56	10,14	2,23	1,12	2,90	1,45
14,91	-6,40	16,96	20	157,50	161,52	27,83°	107,68	14,45	25,48	10,91	2,39	1,19	3,10	1,55
15,11	-6,60	18,26	20	159,50	171,72	28,27°	114,48	15,16	26,33	11,66	2,54	1,27	3,30	1,65
15,31	-6,80	13,56	20	161,50	125,94	25,98°	83,96	11,83	22,22	8,28	1,99	1,00	2,59	1,30
15,51	-7,00	5,70	20	163,50	52,29	18,60°	34,86	5,57	13,58	2,81	0,94	0,47	1,22	0,61
15,71	-7,20	4,49	20	165,50	40,69	16,19°	27,13	4,41	11,74	1,97	0,75	0,38	0,98	0,49
15,91	-7,40	2,62	20	167,50	23,46	10,22°	15,64	2,52	8,43	0,75	0,43	0,22	0,56	0,28
16,11	-7,60	3,95	20	169,50	34,96	14,65°	23,30	3,81	10,75	1,56	0,66	0,33	0,86	0,43
16,31	-7,80	2,23	20	171,50	19,50	7,95°	13,00	2,05	7,52	0,49	0,36	0,18	0,46	0,23
16,51	-8,00	5,66	20	173,50	48,93	17,98°	32,62	5,25	13,10	2,57	0,94	0,47	1,22	0,61
16,71	-8,20	8,87	20	175,50	75,81	21,90°	50,54	7,74	16,77	4,55	1,40	0,70	1,83	0,91
16,91	-8,40	17,46	20	177,50	147,55	27,16°	98,37	13,43	24,23	9,87	2,48	1,24	3,23	1,62
17,11	-8,60	4,58	20	179,50	38,27	15,58°	25,52	4,16	11,33	1,79	0,77	0,38	0,99	0,50
17,31	-8,80	1,98	20	181,50	16,36	5,63°	10,91	1,66	6,70	0,29	0,30	0,15	0,40	0,20
17,51	-9,00	12,26	20	183,50	100,22	24,20°	66,81	9,81	19,60	6,37	1,86	0,93	2,42	1,21
17,71	-9,20	3,55	20	185,50	28,71	12,53°	19,14	3,12	9,54	1,11	0,59	0,30	0,77	0,38
17,91	-9,40	1,17	20	187,50	9,36	0,01°	6,24	1,00	0,00	0,00	0,19	0,09	0,24	0,12
18,11	-9,60	1,12	20	189,50	8,87	0,01°	5,91	1,00	0,00	0,00	0,19	0,09	0,25	0,12
18,31	-9,80	2,05	20	191,50	16,06	5,37°	10,70	1,62	6,60	0,27	0,31	0,16	0,41	0,20
18,51	-10,00	7,78	20	193,50	60,31	19,90°	40,21	6,34	14,75	3,40	1,26	0,63	1,64	0,82
18,71	-10,20	7,39	20	195,50	56,70	19,35°	37,80	6,00	14,24	3,14	1,20	0,60	1,57	0,78
18,91	-10,40	10,47	20	197,50	79,52	22,30°	53,01	8,06	17,21	4,83	1,64	0,82	2,13	1,07
19,11	-10,60	5,93	20	199,50	44,59	17,09°	29,72	4,81	12,39	2,25	0,98	0,49	1,28	0,64
19,31	-10,80	8,61	20	201,50	64,09	20,45°	42,73	6,69	15,26	3,69	1,39	0,69	1,80	0,90
19,51	-11,00	13,57	20	203,50	100,02	24,18°	66,68	9,78	19,55	6,35	2,05	1,03	2,67	1,34
19,71	-11,20	17,71	20	205,50	129,27	26,18°	86,18	12,08	22,54	8,53	2,57	1,28	3,34	1,67
19,91	-11,40	13,67	20	207,50	98,82	24,09°	65,88	9,69	19,44	6,27	2,07	1,04	2,70	1,35



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S03

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107930,12 GPS Y: 204518,24

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Droog dichtgevallen op 0,40 m

Draagvermogen en toelaatbare funderingsdruk

Veiligheidscoëfficiënt: 2,00 Berekening gemaakt voor b (funderingsbreedte) = 1,00 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
1,51	7,03	20,22	20	19,66	1542,73	39,46°	1028,48	59,58	71,16	73,97	1,91	0,96	2,48	1,24
1,71	6,83	19,01	20	21,66	1316,48	38,76°	877,65	54,17	66,22	65,10	1,82	0,91	2,37	1,19
1,91	6,63	15,84	20	23,66	1004,23	37,54°	669,48	46,05	58,63	52,36	1,61	0,81	2,10	1,05
2,11	6,43	15,58	20	25,66	910,76	37,09°	607,17	43,42	56,11	48,39	1,60	0,80	2,08	1,04
2,31	6,23	10,83	20	27,66	587,31	35,01°	391,54	33,34	46,17	33,93	1,26	0,63	1,64	0,82
2,51	6,03	10,06	20	29,66	508,77	34,31°	339,18	30,58	43,35	30,20	1,21	0,60	1,57	0,79
2,71	5,83	7,66	20	31,66	362,92	32,62°	241,95	24,94	37,41	22,94	1,02	0,51	1,33	0,66
2,91	5,63	3,94	20	33,66	175,58	28,43°	117,05	15,43	26,65	11,95	0,64	0,32	0,83	0,42
3,11	5,43	0,59	20	35,66	24,82	10,88°	16,55	2,68	8,74	0,84	0,10	0,05	0,14	0,07
3,31	5,23	0,74	20	37,66	29,47	12,83°	19,65	3,21	9,70	1,17	0,13	0,07	0,17	0,09
3,51	5,03	7,36	20	39,66	278,37	31,25°	185,58	21,24	33,35	18,46	1,03	0,51	1,34	0,67
3,71	4,83	13,00	20	41,66	468,07	33,90°	312,05	29,08	41,79	28,23	1,49	0,75	1,94	0,97
3,91	4,63	14,96	20	43,66	513,97	34,36°	342,65	30,77	43,54	30,45	1,65	0,82	2,14	1,07
4,11	4,43	12,38	20	45,66	406,70	33,19°	271,13	26,69	39,27	25,15	1,47	0,74	1,91	0,96
4,31	4,23	6,83	20	47,66	214,96	29,84°	143,31	18,07	29,76	14,82	1,01	0,50	1,31	0,66
4,51	4,03	5,96	20	49,66	180,02	28,60°	120,02	15,73	27,02	12,26	0,90	0,45	1,18	0,59
4,71	3,83	4,26	20	51,66	123,69	25,84°	82,46	11,65	21,99	8,11	0,68	0,34	0,89	0,45
4,91	3,63	4,28	20	53,66	119,64	25,59°	79,76	11,35	21,61	7,81	0,69	0,34	0,89	0,45
5,11	3,43	3,98	20	55,66	107,26	24,74°	71,51	10,37	20,33	6,89	0,65	0,32	0,84	0,42
5,31	3,23	5,83	20	57,66	151,66	27,37°	101,11	13,74	24,61	10,18	0,89	0,45	1,16	0,58
5,51	3,03	12,12	20	59,66	304,73	31,72°	203,15	22,43	34,67	19,88	1,54	0,77	2,00	1,00
5,71	2,83	13,13	20	61,66	319,41	31,96°	212,94	23,07	35,37	20,65	1,63	0,81	2,12	1,06
5,91	2,63	14,25	20	63,66	335,77	32,22°	223,85	23,78	36,15	21,52	1,73	0,86	2,25	1,12
6,11	2,43	12,98	20	65,66	296,53	31,58°	197,69	22,07	34,28	19,44	1,64	0,82	2,14	1,07
6,31	2,23	13,88	20	67,66	307,72	31,77°	205,14	22,56	34,81	20,03	1,73	0,86	2,25	1,12
6,51	2,03	13,19	20	69,66	284,02	31,35°	189,35	21,48	33,62	18,75	1,68	0,84	2,19	1,10
6,71	1,83	12,57	20	71,66	263,12	30,95°	175,41	20,51	32,53	17,61	1,65	0,82	2,14	1,07
6,91	1,63	14,74	20	73,66	300,16	31,64°	200,11	22,22	34,44	19,63	1,83	0,92	2,38	1,19
7,11	1,43	11,81	20	75,66	234,14	30,33°	156,09	19,10	30,94	15,99	1,61	0,80	2,09	1,04
7,31	1,23	10,81	20	77,66	208,79	29,64°	139,20	17,67	29,30	14,37	1,52	0,76	1,97	0,99
7,51	1,03	9,22	20	79,66	173,61	28,34°	115,74	15,28	26,48	11,79	1,34	0,67	1,74	0,87
7,71	0,83	10,08	20	81,66	185,16	28,80°	123,44	16,08	27,43	12,64	1,44	0,72	1,87	0,94
7,91	0,63	14,27	20	83,66	255,86	30,80°	170,57	20,16	32,14	17,20	1,86	0,93	2,42	1,21
8,11	0,43	16,47	20	85,66	288,41	31,43°	192,27	21,68	33,84	18,99	2,05	1,02	2,66	1,33
8,31	0,23	11,54	20	87,66	197,47	29,25°	131,64	16,91	28,41	13,54	1,62	0,81	2,10	1,05
8,51	0,03	8,72	20	89,66	145,88	27,08°	97,26	13,31	24,08	9,75	1,29	0,65	1,68	0,84
8,71	-0,17	8,44	20	91,66	138,12	26,67°	92,08	12,74	23,37	9,17	1,26	0,63	1,64	0,82
8,91	-0,37	9,05	20	93,66	144,94	27,03°	96,63	13,24	23,99	9,68	1,34	0,67	1,74	0,87
9,11	-0,57	7,78	20	95,66	121,99	25,74°	81,33	11,53	21,84	7,99	1,18	0,59	1,54	0,77
9,31	-0,77	5,97	20	97,66	91,70	23,48°	61,13	9,10	18,65	5,73	0,95	0,47	1,23	0,62
9,51	-0,97	6,23	20	99,66	93,77	23,66°	62,51	9,27	18,88	5,89	0,98	0,49	1,28	0,64
9,71	-1,17	5,53	20	101,66	81,60	22,52°	54,40	8,25	17,49	4,98	0,89	0,44	1,15	0,58
9,91	-1,37	6,04	20	103,66	87,40	23,09°	58,27	8,74	18,15	5,42	0,96	0,48	1,25	0,62
10,11	-1,57	6,14	20	105,66	87,17	23,07°	58,11	8,72	18,13	5,40	0,98	0,49	1,27	0,63
10,31	-1,77	6,10	20	107,66	84,99	22,86°	56,66	8,54	17,88	5,24	0,97	0,49	1,26	0,63
10,51	-1,97	6,22	20	109,66	85,08	22,87°	56,72	8,55	17,90	5,24	0,99	0,50	1,29	0,64
10,71	-2,17	8,30	20	111,66	111,50	25,04°	74,33	10,71	20,79	7,21	1,27	0,63	1,65	0,82
10,91	-2,37	6,59	20	113,66	86,97	23,05°	57,98	8,71	18,12	5,38	1,04	0,52	1,36	0,68
11,11	-2,57	5,93	20	115,66	76,91	22,02°	51,27	7,84	16,91	4,63	0,95	0,48	1,24	0,62
11,31	-2,77	4,31	20	117,66	54,95	19,06°	36,63	5,83	13,98	3,01	0,72	0,36	0,93	0,47
11,51	-2,97	3,05	20	119,66	38,23	15,57°	25,49	4,16	11,34	1,79	0,52	0,26	0,67	0,34

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
11,71	-3,17	1,69	20	121,66	20,84	8,79°	13,89	2,21	7,83	0,58	0,28	0,14	0,36	0,18
11,91	-3,37	2,34	20	123,66	28,38	12,41°	18,92	3,09	9,50	1,09	0,39	0,20	0,51	0,26
12,11	-3,57	2,38	20	125,66	28,41	12,42°	18,94	3,09	9,49	1,09	0,40	0,20	0,52	0,26
12,31	-3,77	3,08	20	127,66	36,19	15,00°	24,13	3,94	10,97	1,64	0,52	0,26	0,68	0,34
12,51	-3,97	3,83	20	129,66	44,31	17,03°	29,54	4,79	12,37	2,23	0,64	0,32	0,84	0,42
12,71	-4,17	2,04	20	131,66	23,24	10,11°	15,49	2,50	8,41	0,74	0,34	0,17	0,44	0,22
12,91	-4,37	1,33	20	133,66	14,93	4,34°	9,95	1,48	6,32	0,20	0,20	0,10	0,26	0,13
13,11	-4,57	1,20	20	135,66	13,27	2,60°	8,85	1,26	5,73	0,11	0,17	0,09	0,22	0,11
13,31	-4,77	4,60	20	137,66	50,12	18,21°	33,42	5,37	13,28	2,66	0,77	0,38	1,00	0,50
13,51	-4,97	2,08	20	139,66	22,34	9,64°	14,89	2,39	8,18	0,68	0,34	0,17	0,44	0,22
13,71	-5,17	4,46	20	141,66	47,23	17,64°	31,48	5,08	12,83	2,44	0,74	0,37	0,97	0,48
13,91	-5,37	3,04	20	143,66	31,74	13,63°	21,16	3,46	10,15	1,33	0,51	0,26	0,66	0,33
14,11	-5,57	1,50	20	145,66	15,45	4,83°	10,30	1,54	6,39	0,24	0,23	0,11	0,30	0,15
14,31	-5,77	1,49	20	147,66	15,14	4,54°	10,09	1,50	6,30	0,22	0,22	0,11	0,29	0,15
14,51	-5,97	4,20	20	149,66	42,10	16,53°	28,06	4,56	12,00	2,07	0,70	0,35	0,91	0,46
14,71	-6,17	2,51	20	151,66	24,83	10,89°	16,55	2,68	8,73	0,85	0,42	0,21	0,54	0,27
14,91	-6,37	3,95	20	153,66	38,56	15,65°	25,71	4,19	11,39	1,81	0,66	0,33	0,86	0,43
15,11	-6,57	2,79	20	155,66	26,89	11,80°	17,92	2,92	9,19	0,99	0,46	0,23	0,60	0,30
15,31	-6,77	4,66	20	157,66	44,34	17,03°	29,56	4,79	12,37	2,23	0,78	0,39	1,01	0,50
15,51	-6,97	5,67	20	159,66	53,27	18,77°	35,51	5,67	13,74	2,88	0,93	0,47	1,21	0,61
15,71	-7,17	6,34	20	161,66	58,83	19,68°	39,22	6,20	14,54	3,29	1,04	0,52	1,35	0,67
15,91	-7,37	1,47	20	163,66	13,47	2,83°	8,98	1,29	5,87	0,12	0,21	0,11	0,28	0,14
16,11	-7,57	2,56	20	165,66	23,18	10,08°	15,45	2,49	8,38	0,73	0,42	0,21	0,55	0,27
16,31	-7,77	5,21	20	167,66	46,61	17,52°	31,07	5,02	12,73	2,40	0,87	0,43	1,13	0,56
16,51	-7,97	4,83	20	169,66	42,70	16,67°	28,47	4,62	12,09	2,11	0,81	0,40	1,05	0,52
16,71	-8,17	4,52	20	171,66	39,50	15,89°	26,33	4,29	11,56	1,88	0,76	0,38	0,98	0,49
16,91	-8,37	6,36	20	173,66	54,93	19,06°	36,62	5,83	13,98	3,01	1,04	0,52	1,36	0,68
17,11	-8,57	9,33	20	175,66	79,67	22,32°	53,11	8,08	17,25	4,84	1,47	0,73	1,91	0,95
17,31	-8,77	3,17	20	177,66	26,76	11,75°	17,84	2,91	9,18	0,98	0,53	0,26	0,69	0,34
17,51	-8,97	5,97	20	179,66	49,84	18,15°	33,23	5,34	13,24	2,63	0,99	0,49	1,28	0,64
17,71	-9,17	4,74	20	181,66	39,14	15,80°	26,09	4,25	11,49	1,85	0,79	0,40	1,03	0,52
17,91	-9,37	9,97	20	183,66	81,43	22,50°	54,29	8,23	17,45	4,97	1,56	0,78	2,03	1,01
18,11	-9,57	12,08	20	185,66	97,60	23,99°	65,07	9,59	19,30	6,18	1,84	0,92	2,40	1,20
18,31	-9,77	13,70	20	187,66	109,51	24,90°	73,00	10,55	20,57	7,06	2,05	1,03	2,67	1,33
18,51	-9,97	8,70	20	189,66	68,81	21,07°	45,87	7,12	15,89	4,04	1,39	0,70	1,81	0,91
18,71	-10,17	14,64	20	191,66	114,58	25,25°	76,39	10,95	21,10	7,43	2,17	1,09	2,83	1,41
18,91	-10,37	12,95	20	193,66	100,30	24,20°	66,87	9,81	19,60	6,37	1,96	0,98	2,55	1,28
19,11	-10,57	7,34	20	195,66	56,27	19,28°	37,51	5,96	14,18	3,11	1,20	0,60	1,56	0,78
19,31	-10,77	12,18	20	197,66	92,43	23,55°	61,62	9,17	18,74	5,79	1,87	0,94	2,43	1,22
19,51	-10,97	21,74	20	199,66	163,33	27,91°	108,89	14,58	25,64	11,04	3,02	1,51	3,93	1,96
19,71	-11,17	22,22	20	201,66	165,28	27,99°	110,19	14,70	25,78	11,18	3,08	1,54	4,00	2,00
19,91	-11,37	14,73	20	203,66	108,49	24,83°	72,33	10,47	20,47	6,99	2,20	1,10	2,86	1,43



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S04

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107925,32 GPS Y: 204573,74

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 0,30 m

Draagvermogen en toelaatbare funderingsdruk

Veiligheidscoëfficiënt: 2,00 Berekening gemaakt voor b (funderingsbreedte) = 1,00 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
1,51	7,09	16,33	20	16,90	1449,41	39,19°	966,27	57,42	69,20	70,40	1,67	0,84	2,18	1,09
1,71	6,89	16,35	20	18,90	1297,62	38,70°	865,08	53,73	65,82	64,40	1,66	0,83	2,16	1,08
1,91	6,69	14,86	20	20,90	1066,51	37,82°	711,00	47,78	60,26	55,02	1,55	0,77	2,01	1,01
2,11	6,49	13,80	20	22,90	903,93	37,06°	602,62	43,26	55,96	48,14	1,47	0,74	1,91	0,96
2,31	6,29	11,81	20	24,90	711,45	35,93°	474,30	37,42	50,26	39,63	1,33	0,66	1,73	0,86
2,51	6,09	9,53	20	26,90	531,41	34,52°	354,28	31,38	44,17	31,27	1,16	0,58	1,50	0,75
2,71	5,89	7,08	20	28,90	367,47	32,68°	244,98	25,12	37,60	23,16	0,96	0,48	1,25	0,62
2,91	5,69	3,07	20	30,90	149,03	27,24°	99,35	13,55	24,38	9,99	0,52	0,26	0,68	0,34
3,11	5,49	0,62	20	32,90	28,27	12,36°	18,84	3,07	9,45	1,08	0,11	0,06	0,15	0,07
3,31	5,29	2,48	20	34,90	106,59	24,69°	71,06	10,32	20,27	6,84	0,43	0,21	0,56	0,28
3,51	5,09	5,29	20	36,90	215,04	29,84°	143,36	18,07	29,76	14,82	0,82	0,41	1,06	0,53
3,71	4,89	11,22	20	38,90	432,65	33,51°	288,43	27,74	40,38	26,49	1,34	0,67	1,75	0,87
3,91	4,69	14,00	20	40,90	513,45	34,36°	342,30	30,77	43,54	30,45	1,56	0,78	2,03	1,02
4,11	4,49	10,26	20	42,90	358,74	32,56°	239,16	24,76	37,21	22,72	1,29	0,64	1,68	0,84
4,31	4,29	7,89	20	44,90	263,59	30,96°	175,72	20,54	32,57	17,64	1,10	0,55	1,43	0,72
4,51	4,09	6,09	20	46,90	194,78	29,16°	129,85	16,74	28,21	13,35	0,92	0,46	1,20	0,60
4,71	3,89	4,55	20	48,90	139,57	26,75°	93,05	12,85	23,51	9,28	0,72	0,36	0,94	0,47
4,91	3,69	7,81	20	50,90	230,16	30,24°	153,44	18,91	30,72	15,77	1,12	0,56	1,46	0,73
5,11	3,49	13,69	20	52,90	388,19	32,96°	258,79	25,97	38,51	24,23	1,62	0,81	2,10	1,05
5,31	3,29	19,88	20	54,90	543,17	34,63°	362,11	31,80	44,60	31,84	2,06	1,03	2,68	1,34
5,51	3,09	19,20	20	56,90	506,15	34,29°	337,43	30,50	43,26	30,10	2,04	1,02	2,65	1,32
5,71	2,89	17,04	20	58,90	433,96	33,52°	289,30	27,77	40,41	26,53	1,90	0,95	2,47	1,24
5,91	2,69	17,62	20	60,90	433,99	33,52°	289,33	27,77	40,41	26,53	1,96	0,98	2,54	1,27
6,11	2,49	15,97	20	62,90	380,84	32,86°	253,90	25,66	38,18	23,84	1,85	0,93	2,41	1,20
6,31	2,29	14,34	20	64,90	331,43	32,15°	220,96	23,59	35,94	21,28	1,74	0,87	2,27	1,13
6,51	2,09	12,67	20	66,90	284,08	31,35°	189,39	21,48	33,62	18,75	1,63	0,81	2,11	1,06
6,71	1,89	13,49	20	68,90	293,69	31,53°	195,79	21,94	34,13	19,29	1,71	0,85	2,22	1,11
6,91	1,69	15,11	20	70,90	319,68	31,97°	213,12	23,10	35,41	20,68	1,85	0,92	2,40	1,20
7,11	1,49	18,07	20	72,90	371,81	32,74°	247,87	25,30	37,79	23,39	2,08	1,04	2,70	1,35
7,31	1,29	18,07	20	74,90	361,88	32,60°	241,26	24,88	37,34	22,87	2,09	1,05	2,72	1,36
7,51	1,09	17,70	20	76,90	345,25	32,36°	230,17	24,18	36,58	22,00	2,08	1,04	2,70	1,35
7,71	0,89	18,55	20	78,90	352,66	32,47°	235,11	24,50	36,93	22,39	2,16	1,08	2,80	1,40
7,91	0,69	18,71	20	80,90	346,91	32,39°	231,27	24,27	36,68	22,11	2,19	1,09	2,84	1,42
8,11	0,49	18,46	20	82,90	334,02	32,19°	222,68	23,70	36,06	21,41	2,18	1,09	2,83	1,42
8,31	0,29	16,60	20	84,90	293,29	31,52°	195,52	21,91	34,10	19,26	2,05	1,03	2,67	1,33
8,51	0,09	11,15	20	86,90	192,46	29,07°	128,31	16,57	28,01	13,17	1,57	0,79	2,04	1,02
8,71	-0,11	7,74	20	88,90	130,60	26,25°	87,06	12,18	22,67	8,62	1,17	0,58	1,52	0,76
8,91	-0,31	4,74	20	90,90	78,22	22,16°	52,15	7,95	17,06	4,73	0,77	0,39	1,00	0,50
9,11	-0,51	3,07	20	92,90	49,57	18,10°	33,05	5,31	13,19	2,61	0,52	0,26	0,68	0,34
9,31	-0,71	4,65	20	94,90	73,50	21,64°	49,00	7,54	16,48	4,38	0,76	0,38	0,99	0,49
9,51	-0,91	6,23	20	96,90	96,44	23,89°	64,29	9,49	19,17	6,09	0,98	0,49	1,27	0,64
9,71	-1,11	8,09	20	98,90	122,70	25,78°	81,80	11,58	21,91	8,04	1,23	0,61	1,59	0,80
9,91	-1,31	4,86	20	100,90	72,25	21,49°	48,17	7,43	16,33	4,29	0,79	0,40	1,03	0,52
10,11	-1,51	2,47	20	102,90	36,01	14,95°	24,00	3,92	10,94	1,63	0,42	0,21	0,55	0,27
10,31	-1,71	2,83	20	104,90	40,47	16,14°	26,98	4,39	11,71	1,95	0,48	0,24	0,62	0,31
10,51	-1,91	8,75	20	106,90	122,78	25,78°	81,85	11,58	21,91	8,04	1,32	0,66	1,71	0,86
10,71	-2,11	5,22	20	108,90	71,90	21,45°	47,93	7,40	16,29	4,26	0,85	0,42	1,10	0,55
10,91	-2,31	5,65	20	110,90	76,42	21,97°	50,95	7,80	16,86	4,60	0,91	0,46	1,18	0,59
11,11	-2,51	5,51	20	112,90	73,21	21,60°	48,80	7,51	16,44	4,36	0,89	0,45	1,16	0,58
11,31	-2,71	6,13	20	114,90	80,03	22,36°	53,35	8,11	17,28	4,87	0,98	0,49	1,28	0,64
11,51	-2,91	7,19	20	116,90	92,26	23,53°	61,51	9,15	18,72	5,77	1,13	0,56	1,47	0,73



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S04

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107925,32 GPS Y: 204573,74

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 0,30 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
11,71	-3,11	6,69	20	118,90	84,40	22,80°	56,27	8,49	17,82	5,19	1,06	0,53	1,38	0,69
11,91	-3,31	6,78	20	120,90	84,12	22,77°	56,08	8,46	17,77	5,17	1,08	0,54	1,40	0,70
12,11	-3,51	3,27	20	122,90	39,91	16,00°	26,61	4,34	11,65	1,91	0,55	0,28	0,72	0,36
12,31	-3,71	3,44	20	124,90	41,31	16,34°	27,54	4,48	11,87	2,01	0,58	0,29	0,75	0,38
12,51	-3,91	2,48	20	126,90	29,31	12,77°	19,54	3,19	9,66	1,16	0,42	0,21	0,54	0,27
12,71	-4,11	2,87	20	128,90	33,40	14,17°	22,27	3,64	10,46	1,44	0,48	0,24	0,63	0,32
12,91	-4,31	2,00	20	130,90	22,92	9,95°	15,28	2,46	8,32	0,72	0,33	0,16	0,43	0,21
13,11	-4,51	1,82	20	132,90	20,54	8,61°	13,69	2,18	7,79	0,56	0,30	0,15	0,38	0,19
13,31	-4,71	1,54	20	134,90	17,12	6,25°	11,42	1,76	6,94	0,34	0,24	0,12	0,31	0,16
13,51	-4,91	1,51	20	136,90	16,54	5,78°	11,03	1,68	6,72	0,30	0,23	0,12	0,30	0,15
13,71	-5,11	1,57	20	138,90	16,95	6,12°	11,30	1,73	6,81	0,33	0,24	0,12	0,32	0,16
13,91	-5,31	2,75	20	140,90	29,28	12,75°	19,52	3,19	9,68	1,15	0,46	0,23	0,60	0,30
14,11	-5,51	1,79	20	142,90	18,79	7,47°	12,53	1,96	7,32	0,44	0,28	0,14	0,37	0,19
14,31	-5,71	5,19	20	144,90	53,73	18,85°	35,82	5,71	13,80	2,92	0,86	0,43	1,11	0,56
14,51	-5,91	5,73	20	146,90	58,51	19,63°	39,01	6,17	14,50	3,27	0,94	0,47	1,22	0,61
14,71	-6,11	3,18	20	148,90	32,03	13,73°	21,36	3,50	10,23	1,35	0,54	0,27	0,70	0,35
14,91	-6,31	5,94	20	150,90	59,05	19,71°	39,36	6,22	14,57	3,31	0,97	0,49	1,26	0,63
15,11	-6,51	6,54	20	152,90	64,16	20,45°	42,77	6,69	15,26	3,69	1,06	0,53	1,38	0,69
15,31	-6,71	6,38	20	154,90	61,78	20,12°	41,19	6,48	14,96	3,51	1,04	0,52	1,35	0,68
15,51	-6,91	5,53	20	156,90	52,87	18,70°	35,25	5,63	13,68	2,85	0,91	0,46	1,19	0,59
15,71	-7,11	6,29	20	158,90	59,38	19,76°	39,58	6,25	14,61	3,33	1,03	0,51	1,33	0,67
15,91	-7,31	6,22	20	160,90	57,99	19,55°	38,66	6,12	14,42	3,23	1,02	0,51	1,32	0,66
16,11	-7,51	5,63	20	162,90	51,84	18,52°	34,56	5,53	13,52	2,78	0,93	0,46	1,21	0,60
16,31	-7,71	6,84	20	164,90	62,22	20,18°	41,48	6,51	14,99	3,54	1,11	0,55	1,44	0,72
16,51	-7,91	6,47	20	166,90	58,15	19,57°	38,77	6,13	14,43	3,24	1,06	0,53	1,37	0,69
16,71	-8,11	9,79	20	168,90	86,94	23,05°	57,96	8,71	18,12	5,38	1,53	0,76	1,98	0,99
16,91	-8,31	14,12	20	170,90	123,93	25,86°	82,62	11,68	22,03	8,13	2,08	1,04	2,70	1,35
17,11	-8,51	6,47	20	172,90	56,13	19,25°	37,42	5,94	14,15	3,09	1,06	0,53	1,38	0,69
17,31	-8,71	9,17	20	174,90	78,64	22,21°	52,43	7,99	17,12	4,76	1,45	0,72	1,88	0,94
17,51	-8,91	8,94	20	176,90	75,81	21,90°	50,54	7,74	16,77	4,55	1,42	0,71	1,84	0,92
17,71	-9,11	2,30	20	178,90	19,28	7,81°	12,86	2,02	7,44	0,48	0,37	0,18	0,48	0,24
17,91	-9,31	15,11	20	180,90	125,29	25,94°	83,53	11,78	22,16	8,23	2,21	1,11	2,88	1,44



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S05

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107907,22 GPS Y: 204550,57

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 0,45 m

Draagvermogen en toelaatbare funderingsdruk

Veiligheidscoëfficiënt: 2,00 Berekening gemaakt voor b (funderingsbreedte) = 1,00 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
1,51	7,04	17,90	20	17,80	1508,43	39,36°	1005,62	58,77	70,43	72,63	1,77	0,89	2,30	1,15
1,71	6,84	18,70	20	19,80	1416,67	39,09°	944,44	56,65	68,50	69,13	1,81	0,91	2,36	1,18
1,91	6,64	16,99	20	21,80	1169,04	38,23°	779,36	50,45	62,77	59,18	1,69	0,85	2,20	1,10
2,11	6,44	16,16	20	23,80	1018,49	37,61°	678,99	46,48	59,04	53,01	1,64	0,82	2,13	1,06
2,31	6,24	14,62	20	25,80	850,00	36,77°	566,67	41,66	54,41	45,77	1,53	0,77	1,99	1,00
2,51	6,04	9,07	20	27,80	489,39	34,12°	326,26	29,87	42,61	29,27	1,12	0,56	1,46	0,73
2,71	5,84	4,79	20	29,80	241,11	30,49°	160,74	19,46	31,35	16,39	0,74	0,37	0,97	0,48
2,91	5,64	3,93	20	31,80	185,38	28,81°	123,58	16,10	27,46	12,66	0,64	0,32	0,83	0,42
3,11	5,44	0,75	20	33,80	33,28	14,13°	22,19	3,63	10,45	1,43	0,14	0,07	0,18	0,09
3,31	5,24	6,58	20	35,80	275,70	31,19°	183,80	21,09	33,19	18,28	0,94	0,47	1,22	0,61
3,51	5,04	13,27	20	37,80	526,59	34,48°	351,06	31,22	44,00	31,06	1,49	0,75	1,94	0,97
3,71	4,84	14,62	20	39,80	551,01	34,70°	367,34	32,08	44,89	32,22	1,60	0,80	2,08	1,04
3,91	4,64	11,62	20	41,80	416,99	33,32°	277,99	27,11	39,72	25,68	1,39	0,70	1,81	0,90
4,11	4,44	9,17	20	43,80	314,04	31,87°	209,36	22,83	35,11	20,35	1,20	0,60	1,56	0,78
4,31	4,24	5,03	20	45,80	164,74	27,97°	109,83	14,67	25,74	11,15	0,78	0,39	1,02	0,51
4,51	4,04	3,26	20	47,80	102,30	24,36°	68,20	9,97	19,81	6,52	0,54	0,27	0,71	0,35
4,71	3,84	1,54	20	49,80	46,39	17,47°	30,92	4,99	12,68	2,38	0,27	0,14	0,35	0,18
4,91	3,64	4,20	20	51,80	121,62	25,71°	81,08	11,49	21,79	7,95	0,68	0,34	0,88	0,44
5,11	3,44	9,42	20	53,80	262,64	30,94°	175,09	20,49	32,51	17,58	1,28	0,64	1,66	0,83
5,31	3,24	18,15	20	55,80	487,90	34,10°	325,27	29,80	42,54	29,17	1,96	0,98	2,54	1,27
5,51	3,04	16,05	20	57,80	416,52	33,31°	277,68	27,08	39,69	25,64	1,82	0,91	2,37	1,18
5,71	2,84	17,49	20	59,80	438,71	33,57°	292,47	27,94	40,59	26,75	1,94	0,97	2,52	1,26
5,91	2,64	23,79	20	61,80	577,43	34,93°	384,95	33,01	45,83	33,48	2,38	1,19	3,09	1,54
6,11	2,44	22,83	20	63,80	536,76	34,57°	357,84	31,57	44,36	31,53	2,33	1,16	3,03	1,51
6,31	2,24	21,39	20	65,80	487,61	34,10°	325,08	29,80	42,54	29,17	2,25	1,13	2,93	1,46
6,51	2,04	21,35	20	67,80	472,35	33,94°	314,90	29,23	41,95	28,42	2,27	1,13	2,95	1,47
6,71	1,84	18,63	20	69,80	400,36	33,11°	266,91	26,44	39,01	24,82	2,09	1,05	2,72	1,36
6,91	1,64	22,38	20	71,80	467,55	33,89°	311,70	29,05	41,76	28,18	2,37	1,18	3,08	1,54
7,11	1,44	21,71	20	73,80	441,26	33,60°	294,17	28,04	40,70	26,88	2,34	1,17	3,04	1,52
7,31	1,24	22,16	20	75,80	438,52	33,57°	292,35	27,94	40,59	26,75	2,39	1,19	3,10	1,55
7,51	1,04	21,11	20	77,80	407,01	33,20°	271,34	26,72	39,30	25,19	2,33	1,17	3,03	1,52
7,71	0,84	21,50	20	79,80	404,14	33,16°	269,42	26,60	39,18	25,02	2,37	1,19	3,09	1,54
7,91	0,64	22,14	20	81,80	405,99	33,19°	270,66	26,69	39,27	25,15	2,44	1,22	3,17	1,58
8,11	0,44	20,82	20	83,80	372,67	32,75°	248,45	25,33	37,83	23,42	2,36	1,18	3,06	1,53
8,31	0,24	17,35	20	85,80	303,32	31,69°	202,21	22,35	34,58	19,78	2,12	1,06	2,75	1,38
8,51	0,04	8,68	20	87,80	148,29	27,20°	98,86	13,49	24,30	9,93	1,28	0,64	1,67	0,84
8,71	-0,16	8,80	20	89,80	146,99	27,14°	98,00	13,40	24,19	9,84	1,30	0,65	1,69	0,85
8,91	-0,36	8,75	20	91,80	142,97	26,93°	95,32	13,10	23,82	9,54	1,30	0,65	1,69	0,84
9,11	-0,56	9,13	20	93,80	146,00	27,09°	97,33	13,33	24,11	9,77	1,35	0,67	1,75	0,88
9,31	-0,76	11,06	20	95,80	173,17	28,33°	115,45	15,26	26,45	11,77	1,58	0,79	2,05	1,03
9,51	-0,96	9,38	20	97,80	143,87	26,98°	95,91	13,17	23,91	9,61	1,38	0,69	1,80	0,90
9,71	-1,16	8,54	20	99,80	128,36	26,12°	85,57	12,01	22,45	8,45	1,28	0,64	1,67	0,84
9,91	-1,36	6,06	20	101,80	89,29	23,26°	59,53	8,90	18,38	5,55	0,96	0,48	1,25	0,63
10,11	-1,56	3,09	20	103,80	44,65	17,10°	29,77	4,82	12,42	2,25	0,52	0,26	0,68	0,34
10,31	-1,76	4,46	20	105,80	63,23	20,32°	42,16	6,61	15,15	3,62	0,74	0,37	0,96	0,48
10,51	-1,96	4,56	20	107,80	63,45	20,36°	42,30	6,63	15,17	3,64	0,75	0,38	0,98	0,49
10,71	-2,16	5,41	20	109,80	73,91	21,68°	49,27	7,57	16,53	4,41	0,88	0,44	1,14	0,57
10,91	-2,36	6,24	20	111,80	83,72	22,73°	55,81	8,42	17,71	5,14	0,99	0,50	1,29	0,65
11,11	-2,56	5,10	20	113,80	67,22	20,86°	44,82	6,97	15,67	3,91	0,83	0,42	1,08	0,54
11,31	-2,76	4,19	20	115,80	54,27	18,95°	36,18	5,77	13,89	2,96	0,70	0,35	0,91	0,45
11,51	-2,96	2,26	20	117,80	28,78	12,56°	19,19	3,13	9,56	1,12	0,38	0,19	0,49	0,25



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S05

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107907,22 GPS Y: 204550,57

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 0,45 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
11,71	-3,16	2,13	20	119,80	26,67	11,71°	17,78	2,89	9,12	0,97	0,36	0,18	0,46	0,23
11,91	-3,36	2,73	20	121,80	33,62	14,24°	22,41	3,67	10,52	1,46	0,46	0,23	0,60	0,30
12,11	-3,56	4,34	20	123,80	52,58	18,65°	35,06	5,60	13,63	2,83	0,72	0,36	0,94	0,47
12,31	-3,76	3,03	20	125,80	36,13	14,99°	24,09	3,94	10,98	1,64	0,51	0,26	0,67	0,33
12,51	-3,96	2,72	20	127,80	31,92	13,69°	21,28	3,48	10,18	1,34	0,46	0,23	0,60	0,30
12,71	-4,16	2,20	20	129,80	25,42	11,16°	16,95	2,75	8,87	0,89	0,37	0,18	0,48	0,24
12,91	-4,36	2,25	20	131,80	25,61	11,25°	17,07	2,77	8,90	0,90	0,37	0,19	0,49	0,24
13,11	-4,56	2,03	20	133,80	22,76	9,86°	15,17	2,44	8,28	0,71	0,33	0,17	0,43	0,22
13,31	-4,76	1,12	20	135,80	12,37	1,51°	8,25	1,15	5,69	0,06	0,16	0,08	0,20	0,10
13,51	-4,96	4,56	20	137,80	49,64	18,11°	33,09	5,31	13,18	2,62	0,76	0,38	0,99	0,49
13,71	-5,16	1,55	20	139,80	16,63	5,85°	11,09	1,69	6,73	0,31	0,24	0,12	0,31	0,16
13,91	-5,36	4,68	20	141,80	49,51	18,09°	33,00	5,30	13,16	2,61	0,78	0,39	1,01	0,51
14,11	-5,56	4,83	20	143,80	50,38	18,25°	33,59	5,39	13,31	2,67	0,80	0,40	1,04	0,52
14,31	-5,76	3,16	20	145,80	32,51	13,88°	21,67	3,55	10,32	1,38	0,53	0,27	0,69	0,35
14,51	-5,96	2,09	20	147,80	21,21	9,01°	14,14	2,26	7,95	0,60	0,34	0,17	0,44	0,22
14,71	-6,16	2,09	20	149,80	20,93	8,84°	13,95	2,22	7,84	0,58	0,34	0,17	0,44	0,22
14,91	-6,36	2,16	20	151,80	21,34	9,08°	14,23	2,27	7,95	0,61	0,35	0,18	0,46	0,23
15,11	-6,56	1,27	20	153,80	12,39	1,53°	8,26	1,15	5,62	0,06	0,18	0,09	0,23	0,11
15,31	-6,76	4,57	20	155,80	44,00	16,96°	29,33	4,75	12,30	2,21	0,76	0,38	0,99	0,50
15,51	-6,96	2,75	20	157,80	26,14	11,48°	17,43	2,83	9,01	0,93	0,46	0,23	0,59	0,30
15,71	-7,16	5,72	20	159,80	53,69	18,85°	35,79	5,71	13,80	2,92	0,94	0,47	1,23	0,61
15,91	-7,36	6,79	20	161,80	62,95	20,29°	41,97	6,59	15,12	3,60	1,10	0,55	1,43	0,72
16,11	-7,56	5,61	20	163,80	51,37	18,44°	34,25	5,49	13,47	2,75	0,93	0,46	1,21	0,60
16,31	-7,76	5,21	20	165,80	47,14	17,62°	31,42	5,07	12,81	2,43	0,87	0,43	1,12	0,56
16,51	-7,96	11,47	20	167,80	102,53	24,38°	68,36	9,99	19,84	6,54	1,74	0,87	2,27	1,13
16,71	-8,16	8,25	20	169,80	72,88	21,56°	48,59	7,48	16,40	4,33	1,31	0,66	1,71	0,85
16,91	-8,36	15,22	20	171,80	132,89	26,39°	88,59	12,36	22,89	8,80	2,21	1,11	2,87	1,44
17,11	-8,56	13,35	20	173,80	115,22	25,29°	76,81	10,99	21,14	7,48	1,99	0,99	2,58	1,29
17,31	-8,76	12,80	20	175,80	109,22	24,88°	72,81	10,53	20,55	7,04	1,92	0,96	2,50	1,25
17,51	-8,96	8,57	20	177,80	72,30	21,49°	48,20	7,43	16,33	4,29	1,36	0,68	1,77	0,89
17,71	-9,16	5,57	20	179,80	46,47	17,49°	30,98	5,00	12,69	2,39	0,92	0,46	1,20	0,60
17,91	-9,36	7,81	20	181,80	64,44	20,49°	42,96	6,72	15,31	3,71	1,26	0,63	1,64	0,82
18,11	-9,56	14,13	20	183,80	115,32	25,30°	76,88	11,00	21,16	7,49	2,10	1,05	2,73	1,36
18,31	-9,76	19,67	20	185,80	158,80	27,70°	105,87	14,24	25,22	10,70	2,75	1,38	3,58	1,79
18,51	-9,96	20,01	20	187,80	159,82	27,75°	106,55	14,32	25,32	10,78	2,80	1,40	3,64	1,82
18,71	-10,16	14,18	20	189,80	112,07	25,08°	74,71	10,75	20,83	7,25	2,11	1,06	2,75	1,37
18,91	-10,36	10,53	20	191,80	82,35	22,60°	54,90	8,31	17,56	5,04	1,64	0,82	2,14	1,07
19,11	-10,56	13,25	20	193,80	102,55	24,38°	68,37	9,99	19,84	6,54	2,00	1,00	2,60	1,30
19,31	-10,76	12,25	20	195,80	93,85	23,67°	62,56	9,28	18,89	5,89	1,88	0,94	2,44	1,22
19,51	-10,96	16,81	20	197,80	127,48	26,07°	84,98	11,94	22,36	8,39	2,45	1,22	3,18	1,59
19,71	-11,16	12,83	20	199,80	96,32	23,88°	64,21	9,48	19,15	6,08	1,96	0,98	2,54	1,27
19,91	-11,36	7,68	20	201,80	57,09	19,41°	38,06	6,04	14,30	3,17	1,25	0,63	1,63	0,81
20,11	-11,56	7,04	20	203,80	51,82	18,52°	34,54	5,53	13,52	2,78	1,16	0,58	1,50	0,75

Draagvermogen en toelaatbare funderingsdruk

Veiligheidscoëfficiënt: 2,00 Berekening gemaakt voor b (funderingsbreedte) = 1,00 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
1,51	6,95	13,30	20	19,30	1033,68	37,67°	689,12	46,85	59,39	53,58	1,44	0,72	1,87	0,94
1,71	6,75	15,31	20	21,30	1078,17	37,86°	718,78	48,03	60,50	55,41	1,58	0,79	2,05	1,02
1,91	6,55	16,34	20	23,30	1051,93	37,75°	701,29	47,34	59,85	54,34	1,65	0,82	2,14	1,07
2,11	6,35	14,43	20	25,30	855,53	36,80°	570,36	41,82	54,57	46,01	1,52	0,76	1,97	0,99
2,31	6,15	12,55	20	27,30	689,56	35,78°	459,71	36,72	49,56	38,63	1,39	0,69	1,81	0,90
2,51	5,95	7,84	20	29,30	401,37	33,13°	267,58	26,50	39,07	24,90	1,03	0,51	1,33	0,67
2,71	5,75	7,23	20	31,30	346,49	32,38°	230,99	24,24	36,65	22,07	0,98	0,49	1,27	0,64
2,91	5,55	1,77	20	33,30	79,73	22,33°	53,15	8,09	17,26	4,85	0,32	0,16	0,41	0,21
3,11	5,35	4,21	20	35,30	178,90	28,56°	119,26	15,66	26,93	12,19	0,68	0,34	0,88	0,44
3,31	5,15	7,08	20	37,30	284,72	31,36°	189,81	21,51	33,65	18,78	0,99	0,50	1,29	0,64
3,51	4,95	9,65	20	39,30	368,32	32,69°	245,55	25,15	37,63	23,20	1,22	0,61	1,59	0,79
3,71	4,75	10,88	20	41,30	395,16	33,05°	263,44	26,25	38,81	24,58	1,33	0,67	1,73	0,86
3,91	4,55	6,21	20	43,30	215,13	29,84°	143,42	18,07	29,76	14,82	0,93	0,47	1,21	0,61
4,11	4,35	2,30	20	45,30	76,16	21,94°	50,77	7,77	16,81	4,58	0,40	0,20	0,52	0,26
4,31	4,15	2,77	20	47,30	87,84	23,13°	58,56	8,78	18,21	5,45	0,47	0,24	0,61	0,31
4,51	3,95	3,61	20	49,30	109,84	24,92°	73,23	10,57	20,60	7,08	0,59	0,30	0,77	0,39
4,71	3,75	5,08	20	51,30	148,54	27,21°	99,03	13,50	24,31	9,94	0,79	0,40	1,03	0,52
4,91	3,55	8,05	20	53,30	226,55	30,15°	151,03	18,72	30,51	15,55	1,15	0,58	1,50	0,75
5,11	3,35	15,97	20	55,30	433,18	33,51°	288,79	27,74	40,38	26,49	1,80	0,90	2,34	1,17
5,31	3,15	17,36	20	57,30	454,45	33,75°	302,97	28,56	41,25	27,55	1,91	0,96	2,49	1,24
5,51	2,95	16,09	20	59,30	407,00	33,20°	271,33	26,72	39,30	25,19	1,84	0,92	2,39	1,19
5,71	2,75	15,70	20	61,30	384,18	32,91°	256,12	25,81	38,34	24,03	1,82	0,91	2,37	1,18
5,91	2,55	16,11	20	63,30	381,75	32,87°	254,50	25,69	38,21	23,88	1,87	0,93	2,42	1,21
6,11	2,35	16,38	20	65,30	376,26	32,80°	250,84	25,48	37,99	23,61	1,90	0,95	2,47	1,24
6,31	2,15	20,22	20	67,30	450,67	33,71°	300,45	28,42	41,10	27,37	2,19	1,09	2,84	1,42
6,51	1,95	18,48	20	69,30	400,00	33,11°	266,67	26,44	39,01	24,82	2,08	1,04	2,70	1,35
6,71	1,75	15,06	20	71,30	316,83	31,92°	211,22	22,96	35,25	20,52	1,84	0,92	2,40	1,20
6,91	1,55	18,74	20	73,30	383,49	32,90°	255,66	25,78	38,30	24,00	2,13	1,07	2,77	1,38
7,11	1,35	19,71	20	75,30	392,63	33,02°	261,75	26,15	38,70	24,46	2,21	1,11	2,88	1,44
7,31	1,15	19,02	20	77,30	369,08	32,70°	246,05	25,18	37,66	23,24	2,18	1,09	2,83	1,42
7,51	0,95	14,25	20	79,30	269,55	31,08°	179,70	20,82	32,88	17,97	1,83	0,92	2,38	1,19
7,71	0,75	10,45	20	81,30	192,80	29,09°	128,54	16,61	28,06	13,21	1,48	0,74	1,93	0,96
7,91	0,55	11,04	20	83,30	198,80	29,30°	132,53	17,00	28,51	13,64	1,55	0,78	2,02	1,01
8,11	0,35	10,23	20	85,30	179,89	28,60°	119,93	15,73	27,02	12,26	1,46	0,73	1,90	0,95
8,31	0,15	9,56	20	87,30	164,26	27,95°	109,51	14,64	25,71	11,11	1,39	0,69	1,81	0,90
8,51	-0,05	9,19	20	89,30	154,37	27,50°	102,91	13,94	24,86	10,38	1,35	0,67	1,75	0,88
8,71	-0,25	8,18	20	91,30	134,39	26,47°	89,59	12,47	23,04	8,90	1,23	0,61	1,60	0,80
8,91	-0,45	6,33	20	93,30	101,77	24,32°	67,85	9,93	19,76	6,48	0,99	0,50	1,29	0,65
9,11	-0,65	6,54	20	95,30	102,94	24,41°	68,63	10,02	19,88	6,57	1,02	0,51	1,33	0,66
9,31	-0,85	7,16	20	97,30	110,38	24,96°	73,59	10,62	20,67	7,12	1,11	0,55	1,44	0,72
9,51	-1,05	5,02	20	99,30	75,83	21,90°	50,55	7,74	16,77	4,55	0,81	0,41	1,06	0,53
9,71	-1,25	3,42	20	101,30	50,64	18,30°	33,76	5,41	13,33	2,69	0,58	0,29	0,75	0,37
9,91	-1,45	5,60	20	103,30	81,32	22,49°	54,21	8,22	17,44	4,96	0,90	0,45	1,17	0,59
10,11	-1,65	5,06	20	105,30	72,08	21,47°	48,05	7,41	16,30	4,28	0,82	0,41	1,07	0,54
10,31	-1,85	5,11	20	107,30	71,44	21,39°	47,62	7,35	16,21	4,23	0,83	0,42	1,08	0,54
10,51	-2,05	7,28	20	109,30	99,91	24,17°	66,61	9,77	19,54	6,34	1,13	0,57	1,47	0,74
10,71	-2,25	8,61	20	111,30	116,04	25,35°	77,36	11,06	21,23	7,54	1,31	0,65	1,70	0,85
10,91	-2,45	5,92	20	113,30	78,38	22,18°	52,25	7,97	17,10	4,74	0,95	0,48	1,24	0,62
11,11	-2,65	5,80	20	115,30	75,46	21,86°	50,30	7,71	16,73	4,53	0,93	0,47	1,21	0,61
11,31	-2,85	5,22	20	117,30	66,75	20,80°	44,50	6,93	15,61	3,88	0,85	0,43	1,11	0,55
11,51	-3,05	2,26	20	119,30	28,42	12,42°	18,94	3,09	9,49	1,09	0,38	0,19	0,49	0,25



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S06

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107924,57 GPS Y: 204541,69

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 0,70 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
11,71	-3,25	3,66	20	121,30	45,26	17,23°	30,17	4,88	12,51	2,30	0,62	0,31	0,80	0,40
11,91	-3,45	2,71	20	123,30	32,97	14,03°	21,98	3,60	10,40	1,41	0,46	0,23	0,60	0,30
12,11	-3,65	1,82	20	125,30	21,79	9,33°	14,53	2,32	8,03	0,64	0,30	0,15	0,39	0,19
12,31	-3,85	3,43	20	127,30	40,42	16,12°	26,94	4,39	11,73	1,95	0,58	0,29	0,75	0,38
12,51	-4,05	3,20	20	129,30	37,12	15,27°	24,75	4,04	11,14	1,71	0,54	0,27	0,70	0,35
12,71	-4,25	2,19	20	131,30	25,02	10,98°	16,68	2,71	8,81	0,86	0,36	0,18	0,47	0,24
12,91	-4,45	2,31	20	133,30	25,99	11,42°	17,33	2,82	9,01	0,93	0,39	0,19	0,50	0,25
13,11	-4,65	1,11	20	135,30	12,31	1,43°	8,20	1,14	5,61	0,06	0,16	0,08	0,20	0,10
13,31	-4,85	4,44	20	137,30	48,51	17,90°	32,34	5,21	13,03	2,54	0,74	0,37	0,96	0,48
13,51	-5,05	2,34	20	139,30	25,20	11,06°	16,80	2,73	8,85	0,87	0,39	0,19	0,51	0,25
13,71	-5,25	2,97	20	141,30	31,53	13,56°	21,02	3,44	10,12	1,31	0,50	0,25	0,65	0,33
13,91	-5,45	4,69	20	143,30	49,09	18,01°	32,73	5,26	13,10	2,58	0,78	0,39	1,01	0,51
14,11	-5,65	3,10	20	145,30	32,00	13,72°	21,34	3,49	10,20	1,35	0,52	0,26	0,68	0,34
14,31	-5,85	3,17	20	147,30	32,28	13,81°	21,52	3,52	10,25	1,36	0,53	0,27	0,69	0,35
14,51	-6,05	3,50	20	149,30	35,16	14,71°	23,44	3,83	10,78	1,57	0,59	0,29	0,76	0,38
14,71	-6,25	3,18	20	151,30	31,53	13,56°	21,02	3,44	10,12	1,31	0,53	0,27	0,69	0,35
14,91	-6,45	1,25	20	153,30	12,23	1,33°	8,15	1,13	5,60	0,05	0,17	0,09	0,23	0,11
15,11	-6,65	2,54	20	155,30	24,53	10,75°	16,36	2,65	8,69	0,83	0,42	0,21	0,55	0,27
15,31	-6,85	2,99	20	157,30	28,51	12,46°	19,01	3,10	9,50	1,10	0,50	0,25	0,65	0,33
15,51	-7,05	4,05	20	159,30	38,14	15,54°	25,42	4,15	11,33	1,78	0,68	0,34	0,88	0,44
15,71	-7,25	6,88	20	161,30	63,98	20,43°	42,65	6,68	15,25	3,68	1,11	0,56	1,45	0,72
15,91	-7,45	5,89	20	163,30	54,10	18,92°	36,07	5,75	13,86	2,95	0,97	0,48	1,26	0,63
16,11	-7,65	6,71	20	165,30	60,89	19,99°	40,59	6,39	14,82	3,45	1,09	0,55	1,42	0,71
16,31	-7,85	7,11	20	167,30	63,75	20,40°	42,50	6,66	15,22	3,66	1,15	0,58	1,50	0,75
16,51	-8,05	8,31	20	169,30	73,63	21,65°	49,08	7,55	16,50	4,39	1,32	0,66	1,72	0,86
16,71	-8,25	3,73	20	171,30	32,66	13,93°	21,77	3,56	10,32	1,39	0,62	0,31	0,81	0,41
16,91	-8,45	4,01	20	173,30	34,71	14,57°	23,14	3,78	10,70	1,54	0,67	0,34	0,87	0,44
17,11	-8,65	8,32	20	175,30	71,19	21,36°	47,46	7,33	16,19	4,21	1,33	0,66	1,73	0,86
17,31	-8,85	11,54	20	177,30	97,63	23,99°	65,09	9,59	19,30	6,18	1,76	0,88	2,29	1,15
17,51	-9,05	10,79	20	179,30	90,27	23,35°	60,18	8,98	18,48	5,62	1,67	0,83	2,17	1,08
17,71	-9,25	9,13	20	181,30	75,54	21,87°	50,36	7,72	16,74	4,53	1,45	0,72	1,88	0,94
17,91	-9,45	12,14	20	183,30	99,35	24,13°	66,23	9,73	19,49	6,30	1,85	0,92	2,40	1,20
18,11	-9,65	9,17	20	185,30	74,23	21,72°	49,49	7,60	16,57	4,44	1,45	0,73	1,89	0,94
18,31	-9,85	11,04	20	187,30	88,41	23,18°	58,94	8,82	18,26	5,49	1,71	0,85	2,22	1,11
18,51	-10,05	12,35	20	189,30	97,86	24,01°	65,24	9,61	19,33	6,19	1,88	0,94	2,45	1,22
18,71	-10,25	5,02	20	191,30	39,36	15,86°	26,24	4,28	11,55	1,87	0,84	0,42	1,09	0,54
18,91	-10,45	5,53	20	193,30	42,91	16,72°	28,61	4,65	12,15	2,13	0,92	0,46	1,20	0,60
19,11	-10,65	11,04	20	195,30	84,79	22,84°	56,53	8,52	17,85	5,22	1,72	0,86	2,23	1,12
19,31	-10,85	11,22	20	197,30	85,30	22,89°	56,87	8,56	17,91	5,26	1,74	0,87	2,26	1,13
19,51	-11,05	15,58	20	199,30	117,26	25,43°	78,17	11,16	21,37	7,63	2,30	1,15	2,99	1,50
19,71	-11,25	9,98	20	201,30	74,37	21,74°	49,58	7,62	16,60	4,45	1,58	0,79	2,05	1,03
19,91	-11,45	13,25	20	203,30	97,76	24,00°	65,17	9,60	19,32	6,19	2,01	1,01	2,62	1,31



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S07

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107902,75 GPS Y: 204530,96

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 0,70 m

Draagvermogen en toelaatbare funderingsdruk

Veiligheidscoëfficiënt: 2,00 Berekening gemaakt voor b (funderingsbreedte) = 1,00 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
1,51	6,98	18,08	20	19,30	1405,18	39,05°	936,79	56,34	68,22	68,62	1,77	0,89	2,31	1,15
1,71	6,78	17,22	20	21,30	1212,68	38,40°	808,45	51,61	63,85	61,01	1,71	0,85	2,22	1,11
1,91	6,58	15,05	20	23,30	968,88	37,38°	645,92	45,10	57,72	50,91	1,56	0,78	2,03	1,01
2,11	6,38	12,43	20	25,30	736,96	36,10°	491,30	38,24	51,07	40,79	1,38	0,69	1,79	0,89
2,31	6,18	9,33	20	27,30	512,64	34,35°	341,76	30,73	43,50	30,40	1,14	0,57	1,49	0,74
2,51	5,98	6,65	20	29,30	340,44	32,29°	226,96	23,98	36,36	21,76	0,92	0,46	1,20	0,60
2,71	5,78	6,78	20	31,30	324,92	32,05°	216,61	23,31	35,63	20,94	0,94	0,47	1,22	0,61
2,91	5,58	5,38	20	33,30	242,34	30,51°	161,56	19,50	31,39	16,44	0,81	0,41	1,06	0,53
3,11	5,38	1,59	20	35,30	67,56	20,91°	45,04	7,01	15,73	3,94	0,29	0,14	0,37	0,19
3,31	5,18	0,55	20	37,30	22,12	9,52°	14,75	2,36	8,11	0,66	0,10	0,05	0,12	0,06
3,51	4,98	3,23	20	39,30	123,28	25,82°	82,19	11,63	21,97	8,08	0,54	0,27	0,70	0,35
3,71	4,78	8,52	20	41,30	309,44	31,80°	206,30	22,64	34,90	20,13	1,14	0,57	1,48	0,74
3,91	4,58	13,72	20	43,30	475,29	33,97°	316,86	29,33	42,05	28,56	1,56	0,78	2,02	1,01
4,11	4,38	9,53	20	45,30	315,56	31,90°	210,38	22,91	35,20	20,45	1,24	0,62	1,62	0,81
4,31	4,18	2,77	20	47,30	87,84	23,13°	58,56	8,78	18,21	5,45	0,47	0,24	0,61	0,31
4,51	3,98	4,23	20	49,30	128,70	26,14°	85,80	12,03	22,48	8,48	0,68	0,34	0,88	0,44
4,71	3,78	4,13	20	51,30	120,76	25,66°	80,51	11,43	21,71	7,90	0,67	0,33	0,86	0,43
4,91	3,58	4,03	20	53,30	113,41	25,17°	75,61	10,85	20,96	7,35	0,65	0,33	0,85	0,42
5,11	3,38	5,29	20	55,30	143,49	26,96°	95,66	13,14	23,87	9,58	0,82	0,41	1,07	0,53
5,31	3,18	9,76	20	57,30	255,50	30,79°	170,33	20,14	32,12	17,17	1,33	0,66	1,72	0,86
5,51	2,98	8,83	20	59,30	223,36	30,08°	148,90	18,57	30,33	15,38	1,26	0,63	1,63	0,82
5,71	2,78	16,82	20	61,30	411,58	33,25°	274,39	26,89	39,49	25,39	1,90	0,95	2,47	1,24
5,91	2,58	13,97	20	63,30	331,04	32,15°	220,70	23,59	35,94	21,28	1,71	0,85	2,22	1,11
6,11	2,38	14,16	20	65,30	325,27	32,05°	216,85	23,31	35,63	20,94	1,73	0,87	2,25	1,13
6,31	2,18	15,15	20	67,30	337,67	32,25°	225,11	23,87	36,25	21,62	1,82	0,91	2,37	1,19
6,51	1,98	16,49	20	69,30	356,93	32,53°	237,95	24,67	37,11	22,61	1,94	0,97	2,52	1,26
6,71	1,78	17,42	20	71,30	366,48	32,67°	244,32	25,09	37,57	23,12	2,02	1,01	2,63	1,31
6,91	1,58	19,77	20	73,30	404,57	33,17°	269,71	26,63	39,21	25,07	2,20	1,10	2,86	1,43
7,11	1,38	19,14	20	75,30	381,27	32,87°	254,18	25,69	38,21	23,88	2,17	1,09	2,83	1,41
7,31	1,18	17,18	20	77,30	333,38	32,18°	222,25	23,67	36,03	21,38	2,04	1,02	2,66	1,33
7,51	0,98	13,77	20	79,30	260,47	30,90°	173,64	20,39	32,40	17,47	1,79	0,90	2,33	1,17
7,71	0,78	9,46	20	81,30	174,54	28,38°	116,36	15,35	26,56	11,86	1,37	0,68	1,78	0,89
7,91	0,58	5,37	20	83,30	96,70	23,91°	64,47	9,51	19,19	6,10	0,85	0,43	1,11	0,55
8,11	0,38	6,91	20	85,30	121,51	25,71°	81,01	11,49	21,79	7,95	1,06	0,53	1,38	0,69
8,31	0,18	9,67	20	87,30	166,15	28,03°	110,77	14,77	25,86	11,25	1,40	0,70	1,82	0,91
8,51	-0,02	9,91	20	89,30	166,46	28,04°	110,97	14,78	25,87	11,26	1,43	0,72	1,86	0,93
8,71	-0,22	7,21	20	91,30	118,46	25,51°	78,97	11,25	21,48	7,72	1,10	0,55	1,44	0,72
8,91	-0,42	4,93	20	93,30	79,26	22,28°	52,84	8,05	17,21	4,81	0,80	0,40	1,04	0,52
9,11	-0,62	6,72	20	95,30	105,77	24,63°	70,51	10,26	20,20	6,78	1,05	0,52	1,36	0,68
9,31	-0,82	7,13	20	97,30	109,92	24,93°	73,28	10,58	20,61	7,09	1,10	0,55	1,43	0,72
9,51	-1,02	7,57	20	99,30	114,35	25,24°	76,23	10,94	21,09	7,42	1,16	0,58	1,51	0,75
9,71	-1,22	7,29	20	101,30	107,95	24,79°	71,96	10,43	20,42	6,95	1,13	0,56	1,46	0,73
9,91	-1,42	7,53	20	103,30	109,34	24,89°	72,89	10,54	20,56	7,05	1,16	0,58	1,51	0,75
10,11	-1,62	10,31	20	105,30	146,87	27,13°	97,91	13,39	24,18	9,82	1,51	0,75	1,96	0,98
10,31	-1,82	8,00	20	107,30	111,84	25,06°	74,56	10,73	20,81	7,23	1,22	0,61	1,59	0,80
10,51	-2,02	3,90	20	109,30	53,52	18,82°	35,68	5,70	13,79	2,91	0,65	0,33	0,85	0,42
10,71	-2,22	3,05	20	111,30	41,11	16,29°	27,40	4,46	11,84	2,00	0,52	0,26	0,67	0,34
10,91	-2,42	5,01	20	113,30	66,33	20,75°	44,22	6,90	15,57	3,85	0,82	0,41	1,07	0,53
11,11	-2,62	6,49	20	115,30	84,43	22,80°	56,29	8,49	17,82	5,19	1,03	0,52	1,34	0,67
11,31	-2,82	5,97	20	117,30	76,34	21,96°	50,90	7,79	16,84	4,59	0,96	0,48	1,25	0,62
11,51	-3,02	5,53	20	119,30	69,53	21,16°	46,35	7,19	15,99	4,09	0,90	0,45	1,17	0,59



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S07

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107902,75 GPS Y: 204530,96

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 0,70 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
11,71	-3,22	2,30	20	121,30	28,44	12,43°	18,96	3,09	9,48	1,09	0,39	0,19	0,50	0,25
11,91	-3,42	2,14	20	123,30	26,03	11,44°	17,36	2,82	8,99	0,93	0,36	0,18	0,46	0,23
12,11	-3,62	3,44	20	125,30	41,18	16,31°	27,45	4,47	11,86	2,00	0,58	0,29	0,75	0,38
12,31	-3,82	2,88	20	127,30	33,94	14,34°	22,62	3,70	10,56	1,48	0,49	0,24	0,63	0,32
12,51	-4,02	2,59	20	129,30	30,05	13,04°	20,03	3,28	9,84	1,21	0,44	0,22	0,57	0,28
12,71	-4,22	2,32	20	131,30	26,50	11,64°	17,67	2,88	9,13	0,96	0,39	0,19	0,50	0,25
12,91	-4,42	2,32	20	133,30	26,11	11,47°	17,40	2,83	9,02	0,93	0,39	0,19	0,50	0,25
13,11	-4,62	1,74	20	135,30	19,29	7,81°	12,86	2,02	7,44	0,48	0,28	0,14	0,36	0,18
13,31	-4,82	1,28	20	137,30	13,98	3,39°	9,32	1,36	6,08	0,15	0,19	0,09	0,24	0,12
13,51	-5,02	1,51	20	139,30	16,26	5,54°	10,84	1,65	6,70	0,29	0,23	0,12	0,30	0,15
13,71	-5,22	2,49	20	141,30	26,43	11,61°	17,62	2,87	9,10	0,96	0,42	0,21	0,54	0,27
13,91	-5,42	1,93	20	143,30	20,20	8,40°	13,47	2,13	7,65	0,54	0,31	0,16	0,40	0,20
14,11	-5,62	4,19	20	145,30	43,26	16,79°	28,84	4,68	12,20	2,15	0,70	0,35	0,91	0,46
14,31	-5,82	2,46	20	147,30	25,05	10,99°	16,70	2,71	8,81	0,86	0,41	0,20	0,53	0,27
14,51	-6,02	1,68	20	149,30	16,88	6,05°	11,25	1,72	6,79	0,32	0,26	0,13	0,34	0,17
14,71	-6,22	2,27	20	151,30	22,50	9,73°	15,00	2,41	8,22	0,69	0,37	0,19	0,48	0,24
14,91	-6,42	3,42	20	153,30	33,46	14,19°	22,31	3,65	10,48	1,45	0,57	0,29	0,75	0,37
15,11	-6,62	1,51	20	155,30	14,58	4,01°	9,72	1,43	6,13	0,18	0,22	0,11	0,29	0,15
15,31	-6,82	5,84	20	157,30	55,69	19,18°	37,13	5,90	14,09	3,06	0,96	0,48	1,25	0,62
15,51	-7,02	4,41	20	159,30	41,53	16,39°	27,68	4,50	11,90	2,03	0,74	0,37	0,96	0,48
15,71	-7,22	3,54	20	161,30	32,92	14,02°	21,95	3,59	10,37	1,41	0,59	0,30	0,77	0,39
15,91	-7,42	4,72	20	163,30	43,36	16,82°	28,90	4,69	12,21	2,16	0,79	0,39	1,02	0,51
16,11	-7,62	4,99	20	165,30	45,28	17,24°	30,19	4,88	12,50	2,30	0,83	0,42	1,08	0,54
16,31	-7,82	6,43	20	167,30	57,65	19,50°	38,43	6,09	14,37	3,21	1,05	0,53	1,37	0,68
16,51	-8,02	7,69	20	169,30	68,13	20,98°	45,42	7,06	15,80	3,98	1,24	0,62	1,61	0,80
16,71	-8,22	10,87	20	171,30	95,18	23,78°	63,46	9,39	19,04	5,99	1,67	0,83	2,17	1,08
16,91	-8,42	11,95	20	173,30	103,43	24,45°	68,96	10,06	19,93	6,61	1,81	0,90	2,35	1,18
17,11	-8,62	11,20	20	175,30	95,84	23,84°	63,89	9,45	19,12	6,04	1,72	0,86	2,23	1,12
17,31	-8,82	9,07	20	177,30	76,73	22,00°	51,16	7,82	16,88	4,62	1,43	0,72	1,86	0,93
17,51	-9,02	9,92	20	179,30	82,99	22,66°	55,33	8,36	17,63	5,09	1,55	0,78	2,02	1,01
17,71	-9,22	10,48	20	181,30	86,71	23,02°	57,80	8,68	18,08	5,36	1,63	0,81	2,12	1,06
17,91	-9,42	7,50	20	183,30	61,37	20,06°	40,92	6,44	14,90	3,48	1,22	0,61	1,58	0,79
18,11	-9,62	5,93	20	185,30	48,00	17,80°	32,00	5,16	12,96	2,50	0,98	0,49	1,28	0,64
18,31	-9,82	3,54	20	187,30	28,35	12,40°	18,90	3,09	9,51	1,09	0,59	0,30	0,77	0,38
18,51	-10,02	8,80	20	189,30	69,73	21,18°	46,49	7,20	16,00	4,10	1,40	0,70	1,83	0,91
18,71	-10,22	5,93	20	191,30	46,50	17,49°	31,00	5,00	12,69	2,39	0,98	0,49	1,27	0,64
18,91	-10,42	5,79	20	193,30	44,93	17,16°	29,95	4,85	12,47	2,27	0,96	0,48	1,25	0,62
19,11	-10,62	7,63	20	195,30	58,60	19,64°	39,07	6,18	14,52	3,28	1,24	0,62	1,61	0,81
19,31	-10,82	11,70	20	197,30	88,95	23,23°	59,30	8,87	18,34	5,53	1,81	0,90	2,35	1,17
19,51	-11,02	13,90	20	199,30	104,62	24,54°	69,74	10,16	20,06	6,70	2,09	1,05	2,72	1,36
19,71	-11,22	14,42	20	201,30	107,45	24,75°	71,63	10,39	20,37	6,90	2,16	1,08	2,81	1,40
19,91	-11,42	7,64	20	203,30	56,37	19,29°	37,58	5,97	14,20	3,11	1,25	0,62	1,62	0,81



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S08

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107887,36 GPS Y: 204496,83

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 0,75 m

Draagvermogen en toelaatbare funderingsdruk

Veiligheidscoëfficiënt: 2,00 Berekening gemaakt voor b (funderingsbreedte) = 1,00 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
1,51	7,02	24,12	20	19,60	1845,92	40,24°	1230,61	66,38	77,26	85,50	2,16	1,08	2,80	1,40
1,71	6,82	20,71	20	21,60	1438,19	39,15°	958,80	57,11	68,92	69,89	1,93	0,97	2,51	1,26
1,91	6,62	18,31	20	23,60	1163,77	38,21°	775,85	50,32	62,65	58,97	1,78	0,89	2,31	1,15
2,11	6,42	16,06	20	25,60	941,02	37,24°	627,34	44,28	56,94	49,68	1,63	0,82	2,12	1,06
2,31	6,22	14,45	20	27,60	785,33	36,40°	523,55	39,73	52,53	42,94	1,53	0,76	1,98	0,99
2,51	6,02	12,82	20	29,60	649,66	35,50°	433,11	35,44	48,28	36,84	1,42	0,71	1,84	0,92
2,71	5,82	9,42	20	31,60	447,15	33,67°	298,10	28,28	40,95	27,19	1,17	0,58	1,52	0,76
2,91	5,62	5,45	20	33,60	243,30	30,53°	162,20	19,55	31,45	16,49	0,82	0,41	1,07	0,53
3,11	5,42	4,86	20	35,60	204,78	29,50°	136,52	17,39	28,97	14,07	0,76	0,38	0,99	0,49
3,31	5,22	0,91	20	37,60	36,30	15,04°	24,20	3,96	11,02	1,65	0,17	0,08	0,22	0,11
3,51	5,02	4,92	20	39,60	186,36	28,85°	124,24	16,17	27,54	12,74	0,77	0,38	1,00	0,50
3,71	4,82	7,09	20	41,60	255,65	30,80°	170,43	20,16	32,14	17,20	1,01	0,51	1,31	0,66
3,91	4,62	13,82	20	43,60	475,46	33,98°	316,97	29,37	42,09	28,60	1,57	0,78	2,04	1,02
4,11	4,42	14,31	20	45,60	470,72	33,93°	313,82	29,19	41,90	28,37	1,62	0,81	2,10	1,05
4,31	4,22	16,96	20	47,60	534,45	34,55°	356,30	31,49	44,28	31,42	1,81	0,91	2,36	1,18
4,51	4,02	10,53	20	49,60	318,45	31,95°	212,30	23,04	35,34	20,61	1,35	0,67	1,75	0,88
4,71	3,82	4,64	20	51,60	134,88	26,50°	89,92	12,51	23,09	8,94	0,74	0,37	0,96	0,48
4,91	3,62	4,32	20	53,60	120,90	25,67°	80,60	11,44	21,72	7,91	0,69	0,35	0,90	0,45
5,11	3,42	3,62	20	55,60	97,66	23,99°	65,11	9,59	19,30	6,18	0,60	0,30	0,77	0,39
5,31	3,22	4,13	20	57,60	107,55	24,76°	71,70	10,40	20,38	6,92	0,67	0,33	0,87	0,43
5,51	3,02	6,67	20	59,60	167,87	28,10°	111,91	14,88	25,99	11,37	1,00	0,50	1,30	0,65
5,71	2,82	9,03	20	61,60	219,89	29,99°	146,59	18,38	30,12	15,17	1,28	0,64	1,67	0,84
5,91	2,62	13,42	20	63,60	316,51	31,91°	211,01	22,93	35,22	20,48	1,66	0,83	2,16	1,08
6,11	2,42	11,12	20	65,60	254,27	30,77°	169,51	20,09	32,06	17,12	1,49	0,74	1,94	0,97
6,31	2,22	3,68	20	67,60	81,66	22,53°	54,44	8,25	17,48	4,99	0,61	0,30	0,79	0,40
6,51	2,02	1,78	20	69,60	38,36	15,60°	25,57	4,17	11,35	1,80	0,31	0,15	0,40	0,20
6,71	1,82	5,96	20	71,60	124,86	25,91°	83,24	11,74	22,11	8,19	0,92	0,46	1,20	0,60
6,91	1,62	7,08	20	73,60	144,29	27,00°	96,20	13,20	23,94	9,64	1,07	0,53	1,39	0,69
7,11	1,42	4,55	20	75,60	90,28	23,35°	60,19	8,98	18,48	5,62	0,74	0,37	0,96	0,48
7,31	1,22	6,80	20	77,60	131,44	26,30°	87,63	12,24	22,74	8,68	1,04	0,52	1,35	0,67
7,51	1,02	7,57	20	79,60	142,65	26,91°	95,10	13,07	23,78	9,51	1,14	0,57	1,48	0,74
7,71	0,82	8,31	20	81,60	152,76	27,42°	101,84	13,81	24,69	10,26	1,23	0,61	1,60	0,80
7,91	0,62	10,00	20	83,60	179,43	28,58°	119,62	15,69	26,97	12,22	1,43	0,72	1,86	0,93
8,11	0,42	12,93	20	85,60	226,58	30,16°	151,05	18,74	30,53	15,57	1,76	0,88	2,29	1,14
8,31	0,22	13,60	20	87,60	232,88	30,30°	155,25	19,04	30,87	15,91	1,83	0,91	2,38	1,19
8,51	0,02	12,79	20	89,60	214,12	29,81°	142,75	18,01	29,69	14,75	1,76	0,88	2,29	1,14
8,71	-0,18	11,81	20	91,60	193,40	29,11°	128,93	16,65	28,11	13,25	1,66	0,83	2,16	1,08
8,91	-0,38	8,66	20	93,60	138,78	26,71°	92,52	12,79	23,43	9,23	1,29	0,64	1,68	0,84
9,11	-0,58	9,28	20	95,60	145,61	27,07°	97,07	13,30	24,07	9,74	1,37	0,68	1,78	0,89
9,31	-0,78	8,78	20	97,60	134,94	26,50°	89,96	12,51	23,09	8,94	1,31	0,66	1,70	0,85
9,51	-0,98	9,07	20	99,60	136,60	26,59°	91,06	12,63	23,23	9,06	1,35	0,67	1,75	0,88
9,71	-1,18	8,97	20	101,60	132,43	26,36°	88,29	12,32	22,84	8,76	1,34	0,67	1,74	0,87
9,91	-1,38	7,97	20	103,60	115,40	25,31°	76,93	11,02	21,19	7,50	1,22	0,61	1,58	0,79
10,11	-1,58	7,90	20	105,60	112,22	25,09°	74,81	10,76	20,84	7,26	1,21	0,60	1,57	0,79
10,31	-1,78	7,75	20	107,60	108,04	24,79°	72,03	10,43	20,42	6,95	1,19	0,60	1,55	0,78
10,51	-1,98	8,12	20	109,60	111,13	25,01°	74,09	10,67	20,73	7,17	1,24	0,62	1,61	0,81
10,71	-2,18	5,91	20	111,60	79,44	22,29°	52,96	8,05	17,20	4,82	0,95	0,47	1,23	0,62
10,91	-2,38	6,32	20	113,60	83,45	22,71°	55,63	8,41	17,71	5,12	1,01	0,50	1,31	0,65
11,11	-2,58	9,17	20	115,60	118,99	25,54°	79,33	11,29	21,53	7,76	1,38	0,69	1,80	0,90
11,31	-2,78	8,14	20	117,60	103,83	24,48°	69,22	10,10	19,99	6,64	1,25	0,63	1,63	0,82
11,51	-2,98	5,36	20	119,60	67,22	20,86°	44,82	6,97	15,67	3,91	0,87	0,44	1,14	0,57

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
11,71	-3,18	3,30	20	121,60	40,71	16,19°	27,14	4,41	11,74	1,97	0,56	0,28	0,72	0,36
11,91	-3,38	2,45	20	123,60	29,73	12,92°	19,82	3,24	9,76	1,18	0,41	0,21	0,54	0,27
12,11	-3,58	2,47	20	125,60	29,50	12,83°	19,67	3,21	9,70	1,17	0,42	0,21	0,54	0,27
12,31	-3,78	3,02	20	127,60	35,50	14,81°	23,67	3,87	10,85	1,59	0,51	0,26	0,66	0,33
12,51	-3,98	2,56	20	129,60	29,63	12,88°	19,75	3,23	9,75	1,18	0,43	0,22	0,56	0,28
12,71	-4,18	2,47	20	131,60	28,15	12,32°	18,77	3,06	9,43	1,07	0,41	0,21	0,54	0,27
12,91	-4,38	1,33	20	133,60	14,93	4,35°	9,96	1,48	6,31	0,21	0,20	0,10	0,26	0,13
13,11	-4,58	1,33	20	135,60	14,71	4,13°	9,81	1,45	6,23	0,19	0,20	0,10	0,26	0,13
13,31	-4,78	2,57	20	137,60	28,02	12,26°	18,68	3,05	9,43	1,06	0,43	0,22	0,56	0,28
13,51	-4,98	1,30	20	139,60	13,97	3,37°	9,31	1,35	5,94	0,15	0,19	0,10	0,25	0,12
13,71	-5,18	1,18	20	141,60	12,50	1,67°	8,33	1,16	5,49	0,07	0,17	0,08	0,22	0,11
13,91	-5,38	1,27	20	143,60	13,27	2,60°	8,84	1,26	5,73	0,11	0,18	0,09	0,24	0,12
14,11	-5,58	6,15	20	145,60	63,36	20,34°	42,24	6,62	15,16	3,63	1,00	0,50	1,30	0,65
14,31	-5,78	1,20	20	147,60	12,20	1,28°	8,13	1,12	5,37	0,05	0,17	0,08	0,22	0,11
14,51	-5,98	1,89	20	149,60	18,95	7,58°	12,63	1,98	7,36	0,45	0,30	0,15	0,39	0,20
14,71	-6,18	1,18	20	151,60	11,68	0,58°	7,78	1,05	4,94	0,02	0,16	0,08	0,21	0,10
14,91	-6,38	1,57	20	153,60	15,33	4,72°	10,22	1,53	6,42	0,23	0,24	0,12	0,31	0,15
15,11	-6,58	4,78	20	155,60	46,08	17,41°	30,72	4,97	12,66	2,36	0,80	0,40	1,04	0,52
15,31	-6,78	3,82	20	157,60	36,36	15,05°	24,24	3,96	11,01	1,65	0,64	0,32	0,83	0,42
15,51	-6,98	4,57	20	159,60	42,95	16,72°	28,63	4,65	12,15	2,13	0,76	0,38	0,99	0,50
15,71	-7,18	5,06	20	161,60	46,97	17,59°	31,31	5,05	12,77	2,42	0,84	0,42	1,09	0,55
15,91	-7,38	2,85	20	163,60	26,13	11,48°	17,42	2,83	9,01	0,93	0,47	0,24	0,61	0,31
16,11	-7,58	1,39	20	165,60	12,59	1,79°	8,39	1,17	5,44	0,07	0,19	0,10	0,25	0,13
16,31	-7,78	5,52	20	167,60	49,40	18,07°	32,94	5,29	13,15	2,60	0,91	0,46	1,19	0,59
16,51	-7,98	9,58	20	169,60	84,73	22,83°	56,49	8,51	17,84	5,21	1,50	0,75	1,94	0,97
16,71	-8,18	9,66	20	171,60	84,44	22,80°	56,29	8,49	17,82	5,19	1,51	0,75	1,96	0,98
16,91	-8,38	8,14	20	173,60	70,33	21,26°	46,89	7,26	16,09	4,15	1,30	0,65	1,69	0,85
17,11	-8,58	9,91	20	175,60	84,65	22,83°	56,44	8,51	17,84	5,21	1,55	0,77	2,01	1,01
17,31	-8,78	9,34	20	177,60	78,89	22,24°	52,59	8,01	17,14	4,78	1,47	0,74	1,91	0,96
17,51	-8,98	7,91	20	179,60	66,06	20,71°	44,04	6,87	15,53	3,83	1,27	0,64	1,65	0,83
17,71	-9,18	8,38	20	181,60	69,22	21,12°	46,15	7,16	15,95	4,06	1,34	0,67	1,74	0,87
17,91	-9,38	7,47	20	183,60	61,03	20,01°	40,69	6,41	14,86	3,46	1,21	0,61	1,57	0,79
18,11	-9,58	13,28	20	185,60	107,33	24,74°	71,55	10,37	20,33	6,89	1,99	1,00	2,59	1,30
18,31	-9,78	12,71	20	187,60	101,63	24,31°	67,75	9,92	19,75	6,47	1,93	0,96	2,50	1,25
18,51	-9,98	9,29	20	189,60	73,50	21,64°	49,00	7,54	16,48	4,38	1,47	0,74	1,92	0,96
18,71	-10,18	11,03	20	191,60	86,35	22,99°	57,57	8,65	18,03	5,34	1,71	0,86	2,22	1,11
18,91	-10,38	13,24	20	193,60	102,58	24,38°	68,39	9,99	19,84	6,54	2,00	1,00	2,60	1,30
19,11	-10,58	13,56	20	195,60	103,99	24,49°	69,33	10,11	20,00	6,65	2,04	1,02	2,66	1,33
19,31	-10,78	7,99	20	197,60	60,65	19,95°	40,44	6,37	14,79	3,43	1,29	0,65	1,68	0,84
19,51	-10,98	8,93	20	199,60	67,11	20,85°	44,74	6,97	15,67	3,91	1,43	0,72	1,86	0,93
19,71	-11,18	9,09	20	201,60	67,63	20,92°	45,09	7,01	15,72	3,95	1,45	0,73	1,89	0,94
19,91	-11,38	6,11	20	203,60	45,01	17,18°	30,01	4,86	12,49	2,28	1,01	0,51	1,32	0,66



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S09

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107900,16 GPS Y: 204492,40

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Droog dichtgevalen op 0,40 m

Draagvermogen en toelaatbare funderingsdruk

Veiligheidscoëfficiënt: 2,00 Berekening gemaakt voor b (funderingsbreedte) = 1,00 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
1,51	7,01	13,77	20	19,54	1057,06	37,78°	704,71	47,53	60,03	54,63	1,48	0,74	1,92	0,96
1,71	6,81	13,93	20	21,54	970,06	37,38°	646,70	45,10	57,72	50,91	1,48	0,74	1,93	0,96
1,91	6,61	14,07	20	23,54	896,56	37,02°	597,71	43,03	55,74	47,81	1,49	0,75	1,94	0,97
2,11	6,41	12,58	20	25,54	738,84	36,11°	492,56	38,28	51,10	40,86	1,39	0,69	1,80	0,90
2,31	6,21	10,36	20	27,54	564,27	34,82°	376,18	32,56	45,38	32,87	1,23	0,61	1,59	0,80
2,51	6,01	5,84	20	29,54	296,55	31,58°	197,70	22,07	34,28	19,44	0,85	0,42	1,10	0,55
2,71	5,81	5,53	20	31,54	263,00	30,95°	175,33	20,51	32,53	17,61	0,82	0,41	1,07	0,54
2,91	5,61	1,46	20	33,54	65,30	20,61°	43,53	6,80	15,42	3,77	0,27	0,13	0,35	0,17
3,11	5,41	1,88	20	35,54	79,35	22,28°	52,90	8,05	17,21	4,81	0,33	0,17	0,43	0,22
3,31	5,21	1,14	20	37,54	45,55	17,29°	30,37	4,91	12,56	2,32	0,21	0,10	0,27	0,14
3,51	5,01	1,00	20	39,54	37,94	15,49°	25,29	4,13	11,29	1,77	0,18	0,09	0,24	0,12
3,71	4,81	2,68	20	41,54	96,77	23,92°	64,52	9,52	19,21	6,11	0,46	0,23	0,59	0,30
3,91	4,61	8,19	20	43,54	282,15	31,32°	188,10	21,41	33,54	18,66	1,12	0,56	1,46	0,73
4,11	4,41	10,64	20	45,54	350,46	32,44°	233,64	24,41	36,83	22,29	1,34	0,67	1,74	0,87
4,31	4,21	6,58	20	47,54	207,61	29,60°	138,41	17,59	29,20	14,28	0,98	0,49	1,27	0,64
4,51	4,01	4,39	20	49,54	132,92	26,39°	88,62	12,36	22,89	8,80	0,70	0,35	0,91	0,46
4,71	3,81	3,76	20	51,54	109,43	24,89°	72,95	10,54	20,56	7,05	0,61	0,31	0,80	0,40
4,91	3,61	4,48	20	53,54	125,51	25,95°	83,68	11,79	22,17	8,24	0,71	0,36	0,93	0,46
5,11	3,41	4,56	20	55,54	123,15	25,81°	82,10	11,62	21,96	8,07	0,73	0,36	0,94	0,47
5,31	3,21	5,85	20	57,54	152,50	27,41°	101,67	13,80	24,68	10,25	0,90	0,45	1,17	0,58
5,51	3,01	9,31	20	59,54	234,55	30,34°	156,37	19,13	30,98	16,01	1,30	0,65	1,69	0,85
5,71	2,81	15,37	20	61,54	374,63	32,78°	249,76	25,42	37,92	23,54	1,80	0,90	2,34	1,17
5,91	2,61	17,54	20	63,54	414,07	33,29°	276,05	27,02	39,63	25,56	1,97	0,99	2,56	1,28
6,11	2,41	15,88	20	65,54	363,44	32,62°	242,29	24,94	37,41	22,94	1,86	0,93	2,42	1,21
6,31	2,21	15,04	20	67,54	334,02	32,19°	222,68	23,70	36,06	21,41	1,82	0,91	2,36	1,18
6,51	2,01	12,37	20	69,54	266,82	31,02°	177,88	20,68	32,73	17,80	1,62	0,81	2,10	1,05
6,71	1,81	7,83	20	71,54	164,17	27,94°	109,45	14,62	25,68	11,10	1,16	0,58	1,50	0,75
6,91	1,61	11,94	20	73,54	243,54	30,54°	162,36	19,57	31,48	16,52	1,60	0,80	2,09	1,04
7,11	1,41	11,87	20	75,54	235,70	30,37°	157,14	19,19	31,04	16,09	1,61	0,81	2,09	1,05
7,31	1,21	12,29	20	77,54	237,75	30,41°	158,50	19,28	31,15	16,19	1,66	0,83	2,15	1,08
7,51	1,01	16,39	20	79,54	309,09	31,79°	206,06	22,61	34,87	20,10	2,00	1,00	2,60	1,30
7,71	0,81	19,01	20	81,54	349,71	32,43°	233,14	24,38	36,80	22,25	2,21	1,11	2,87	1,44
7,91	0,61	13,93	20	83,54	250,12	30,68°	166,75	19,89	31,84	16,88	1,83	0,92	2,38	1,19
8,11	0,41	12,99	20	85,54	227,79	30,18°	151,86	18,78	30,57	15,62	1,76	0,88	2,29	1,15
8,31	0,21	9,68	20	87,54	165,87	28,02°	110,58	14,75	25,84	11,23	1,40	0,70	1,83	0,91
8,51	0,01	10,53	20	89,54	176,40	28,46°	117,60	15,49	26,73	12,00	1,51	0,75	1,96	0,98
8,71	-0,19	7,78	20	91,54	127,49	26,07°	84,99	11,94	22,36	8,39	1,18	0,59	1,53	0,76
8,91	-0,39	8,65	20	93,54	138,71	26,71°	92,47	12,79	23,43	9,23	1,29	0,64	1,68	0,84
9,11	-0,59	7,47	20	95,54	117,28	25,43°	78,19	11,16	21,37	7,63	1,14	0,57	1,49	0,74
9,31	-0,79	9,01	20	97,54	138,56	26,70°	92,37	12,78	23,42	9,21	1,34	0,67	1,74	0,87
9,51	-0,99	6,05	20	99,54	91,17	23,43°	60,78	9,05	18,58	5,69	0,96	0,48	1,25	0,62
9,71	-1,19	6,29	20	101,54	92,92	23,59°	61,95	9,20	18,78	5,83	0,99	0,50	1,29	0,65
9,91	-1,39	5,34	20	103,54	77,36	22,07°	51,57	7,88	16,97	4,67	0,86	0,43	1,12	0,56
10,11	-1,59	6,57	20	105,54	93,38	23,63°	62,25	9,24	18,83	5,86	1,03	0,52	1,34	0,67
10,31	-1,79	6,86	20	107,54	95,69	23,83°	63,79	9,44	19,11	6,03	1,08	0,54	1,40	0,70
10,51	-1,99	7,31	20	109,54	100,10	24,19°	66,73	9,80	19,59	6,36	1,14	0,57	1,48	0,74
10,71	-2,19	8,10	20	111,54	108,93	24,86°	72,62	10,51	20,53	7,02	1,24	0,62	1,62	0,81
10,91	-2,39	11,28	20	113,54	149,02	27,24°	99,35	13,55	24,38	9,99	1,64	0,82	2,13	1,07
11,11	-2,59	14,16	20	115,54	183,83	28,75°	122,55	15,99	27,32	12,54	1,97	0,99	2,57	1,28
11,31	-2,79	9,08	20	117,54	115,88	25,34°	77,25	11,05	21,22	7,53	1,37	0,69	1,79	0,89
11,51	-2,99	6,56	20	119,54	82,32	22,59°	54,88	8,31	17,57	5,03	1,04	0,52	1,36	0,68

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
11,71	-3,19	4,39	20	121,54	54,18	18,93°	36,12	5,76	13,88	2,95	0,73	0,37	0,95	0,47
11,91	-3,39	2,78	20	123,54	33,75	14,28°	22,50	3,68	10,53	1,47	0,47	0,23	0,61	0,30
12,11	-3,59	2,15	20	125,54	25,69	11,28°	17,13	2,78	8,92	0,90	0,36	0,18	0,47	0,23
12,31	-3,79	2,95	20	127,54	34,69	14,57°	23,13	3,78	10,70	1,54	0,50	0,25	0,65	0,32
12,51	-3,99	2,86	20	129,54	33,12	14,08°	22,08	3,61	10,41	1,42	0,48	0,24	0,63	0,31
12,71	-4,19	2,23	20	131,54	25,43	11,17°	16,95	2,75	8,86	0,89	0,37	0,19	0,48	0,24
12,91	-4,39	3,03	20	133,54	34,03	14,37°	22,69	3,71	10,58	1,49	0,51	0,26	0,66	0,33
13,11	-4,59	2,23	20	135,54	24,68	10,82°	16,45	2,67	8,74	0,84	0,37	0,19	0,48	0,24
13,31	-4,79	1,55	20	137,54	16,90	6,07°	11,27	1,73	6,86	0,33	0,24	0,12	0,31	0,16
13,51	-4,99	2,96	20	139,54	31,82	13,65°	21,21	3,47	10,17	1,33	0,50	0,25	0,65	0,32
13,71	-5,19	1,46	20	141,54	15,47	4,85°	10,32	1,55	6,48	0,24	0,22	0,11	0,29	0,14
13,91	-5,39	1,39	20	143,54	14,53	3,95°	9,68	1,43	6,23	0,18	0,21	0,10	0,27	0,14
14,11	-5,59	1,61	20	145,54	16,59	5,82°	11,06	1,69	6,77	0,31	0,25	0,12	0,32	0,16
14,31	-5,79	3,29	20	147,54	33,45	14,18°	22,30	3,65	10,49	1,45	0,55	0,28	0,72	0,36
14,51	-5,99	1,38	20	149,54	13,84	3,24°	9,23	1,34	6,01	0,14	0,20	0,10	0,26	0,13
14,71	-6,19	1,26	20	151,54	12,47	1,64°	8,31	1,16	5,59	0,06	0,18	0,09	0,23	0,11
14,91	-6,39	3,23	20	153,54	31,56	13,56°	21,04	3,44	10,12	1,31	0,54	0,27	0,70	0,35
15,11	-6,59	1,50	20	155,54	14,47	3,89°	9,64	1,42	6,18	0,18	0,22	0,11	0,29	0,15
15,31	-6,79	1,59	20	157,54	15,14	4,54°	10,09	1,50	6,30	0,22	0,24	0,12	0,31	0,16
15,51	-6,99	6,47	20	159,54	60,83	19,98°	40,55	6,39	14,83	3,44	1,05	0,53	1,37	0,69
15,71	-7,19	5,60	20	161,54	52,00	18,55°	34,67	5,55	13,56	2,79	0,92	0,46	1,20	0,60
15,91	-7,39	5,92	20	163,54	54,30	18,95°	36,20	5,77	13,89	2,96	0,97	0,49	1,27	0,63
16,11	-7,59	8,33	20	165,54	75,48	21,86°	50,32	7,71	16,73	4,53	1,32	0,66	1,72	0,86
16,31	-7,79	6,62	20	167,54	59,27	19,75°	39,51	6,24	14,59	3,33	1,08	0,54	1,40	0,70
16,51	-7,99	3,69	20	169,54	32,65	13,93°	21,76	3,56	10,32	1,39	0,62	0,31	0,80	0,40
16,71	-8,19	2,38	20	171,54	20,81	8,77°	13,87	2,21	7,84	0,58	0,39	0,19	0,50	0,25
16,91	-8,39	4,66	20	173,54	40,28	16,09°	26,85	4,37	11,68	1,94	0,78	0,39	1,01	0,51
17,11	-8,59	11,35	20	175,54	96,99	23,93°	64,66	9,53	19,22	6,12	1,73	0,87	2,25	1,13
17,31	-8,79	8,13	20	177,54	68,69	21,05°	45,79	7,11	15,88	4,02	1,30	0,65	1,69	0,85
17,51	-8,99	12,97	20	179,54	108,36	24,82°	72,24	10,46	20,45	6,98	1,95	0,97	2,53	1,27
17,71	-9,19	13,01	20	181,54	107,50	24,75°	71,66	10,39	20,37	6,90	1,96	0,98	2,54	1,27
17,91	-9,39	12,67	20	183,54	103,55	24,46°	69,03	10,07	19,94	6,62	1,91	0,96	2,49	1,24
18,11	-9,59	15,61	20	185,54	126,20	25,99°	84,13	11,84	22,24	8,29	2,28	1,14	2,96	1,48
18,31	-9,79	12,28	20	187,54	98,22	24,04°	65,48	9,64	19,37	6,22	1,87	0,94	2,43	1,22
18,51	-9,99	7,36	20	189,54	58,25	19,59°	38,83	6,14	14,44	3,25	1,20	0,60	1,56	0,78
18,71	-10,19	7,48	20	191,54	58,58	19,64°	39,05	6,18	14,52	3,28	1,22	0,61	1,58	0,79
18,91	-10,39	12,44	20	193,54	96,41	23,89°	64,28	9,49	19,17	6,09	1,90	0,95	2,47	1,23
19,11	-10,59	16,39	20	195,54	125,73	25,97°	83,82	11,82	22,21	8,27	2,39	1,20	3,11	1,56
19,31	-10,79	15,42	20	197,54	117,09	25,42°	78,06	11,15	21,36	7,62	2,28	1,14	2,96	1,48
19,51	-10,99	13,57	20	199,54	102,01	24,34°	68,01	9,95	19,79	6,50	2,05	1,03	2,67	1,33
19,71	-11,19	12,24	20	201,54	91,10	23,43°	60,73	9,05	18,58	5,69	1,88	0,94	2,45	1,22
19,91	-11,39	8,22	20	203,54	60,58	19,94°	40,39	6,36	14,77	3,42	1,33	0,66	1,73	0,86



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S10

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107925,18 GPS Y: 204481,62

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 0,70 m

Draagvermogen en toelaatbare funderingsdruk

Veiligheidscoëfficiënt: 2,00 Berekening gemaakt voor b (funderingsbreedte) = 1,00 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
1,51	6,80	17,76	20	19,30	1380,31	38,97°	920,21	55,73	67,66	67,63	1,75	0,88	2,28	1,14
1,71	6,60	15,69	20	21,30	1104,93	37,98°	736,62	48,80	61,23	56,60	1,61	0,80	2,09	1,04
1,91	6,40	12,85	20	23,30	827,25	36,64°	551,50	40,97	53,74	44,76	1,40	0,70	1,82	0,91
2,11	6,20	11,75	20	25,30	696,64	35,83°	464,43	36,95	49,79	38,96	1,32	0,66	1,72	0,86
2,31	6,00	9,32	20	27,30	512,09	34,34°	341,39	30,69	43,46	30,35	1,14	0,57	1,48	0,74
2,51	5,80	6,28	20	29,30	321,50	31,99°	214,33	23,15	35,46	20,74	0,89	0,44	1,15	0,58
2,71	5,60	4,13	20	31,30	197,92	29,27°	131,95	16,95	28,46	13,58	0,67	0,33	0,87	0,43
2,91	5,40	1,36	20	33,30	61,26	20,04°	40,84	6,42	14,86	3,47	0,25	0,12	0,32	0,16
3,11	5,20	1,23	20	35,30	52,27	18,60°	34,84	5,57	13,58	2,81	0,23	0,11	0,29	0,15
3,31	5,00	3,36	20	37,30	135,12	26,51°	90,08	12,52	23,10	8,96	0,56	0,28	0,72	0,36
3,51	4,80	10,49	20	39,30	400,38	33,11°	266,92	26,44	39,01	24,82	1,29	0,64	1,67	0,84
3,71	4,60	11,68	20	41,30	424,21	33,41°	282,81	27,41	40,04	26,06	1,39	0,70	1,81	0,91
3,91	4,40	7,12	20	43,30	246,65	30,61°	164,43	19,73	31,66	16,70	1,02	0,51	1,33	0,66
4,11	4,20	4,34	20	45,30	143,71	26,97°	95,81	13,16	23,90	9,59	0,69	0,35	0,90	0,45
4,31	4,00	5,21	20	47,30	165,22	27,99°	110,15	14,70	25,78	11,18	0,81	0,40	1,05	0,53
4,51	3,80	2,75	20	49,30	83,67	22,73°	55,78	8,42	17,71	5,14	0,47	0,23	0,61	0,30
4,71	3,60	4,10	20	51,30	119,88	25,60°	79,92	11,36	21,62	7,83	0,66	0,33	0,86	0,43
4,91	3,40	3,56	20	53,30	100,19	24,20°	66,79	9,81	19,60	6,37	0,59	0,29	0,76	0,38
5,11	3,20	4,11	20	55,30	111,48	25,04°	74,32	10,71	20,79	7,21	0,66	0,33	0,86	0,43
5,31	3,00	4,34	20	57,30	113,61	25,19°	75,74	10,88	21,01	7,37	0,70	0,35	0,91	0,45
5,51	2,80	6,36	20	59,30	160,88	27,80°	107,25	14,40	25,42	10,86	0,96	0,48	1,25	0,63
5,71	2,60	11,57	20	61,30	283,12	31,33°	188,74	21,43	33,56	18,69	1,50	0,75	1,95	0,98
5,91	2,40	12,10	20	63,30	286,73	31,40°	191,15	21,61	33,76	18,90	1,56	0,78	2,02	1,01
6,11	2,20	12,75	20	65,30	292,88	31,51°	195,25	21,89	34,08	19,23	1,62	0,81	2,11	1,05
6,31	2,00	7,83	20	67,30	174,52	28,38°	116,34	15,35	26,56	11,86	1,15	0,58	1,50	0,75
6,51	1,80	5,12	20	69,30	110,82	24,99°	73,88	10,65	20,70	7,15	0,81	0,41	1,05	0,53
6,71	1,60	9,63	20	71,30	202,59	29,43°	135,06	17,25	28,80	13,92	1,37	0,68	1,78	0,89
6,91	1,40	10,59	20	73,30	216,71	29,89°	144,47	18,17	29,87	14,94	1,48	0,74	1,93	0,96
7,11	1,20	18,17	20	75,30	361,95	32,60°	241,30	24,88	37,34	22,87	2,10	1,05	2,73	1,37
7,31	1,00	22,95	20	77,30	445,34	33,65°	296,90	28,21	40,88	27,10	2,45	1,23	3,19	1,59
7,51	0,80	25,78	20	79,30	487,64	34,10°	325,09	29,80	42,54	29,17	2,66	1,33	3,45	1,73
7,71	0,60	19,79	20	81,30	365,13	32,65°	243,42	25,03	37,50	23,05	2,27	1,13	2,94	1,47
7,91	0,40	20,93	20	83,30	376,89	32,81°	251,26	25,51	38,02	23,65	2,36	1,18	3,07	1,53
8,11	0,20	19,49	20	85,30	342,73	32,32°	228,49	24,07	36,46	21,86	2,27	1,14	2,95	1,48
8,31	0,00	12,37	20	87,30	212,54	29,76°	141,70	17,91	29,57	14,64	1,71	0,86	2,22	1,11
8,51	-0,20	8,30	20	89,30	139,42	26,74°	92,95	12,83	23,48	9,27	1,24	0,62	1,61	0,81
8,71	-0,40	8,57	20	91,30	140,80	26,82°	93,87	12,94	23,62	9,38	1,28	0,64	1,66	0,83
8,91	-0,60	7,76	20	93,30	124,76	25,91°	83,17	11,74	22,11	8,19	1,18	0,59	1,53	0,76
9,11	-0,80	10,57	20	95,30	166,37	28,04°	110,91	14,78	25,87	11,26	1,52	0,76	1,98	0,99
9,31	-1,00	12,22	20	97,30	188,39	28,92°	125,59	16,30	27,69	12,87	1,72	0,86	2,23	1,12
9,51	-1,20	11,35	20	99,30	171,45	28,25°	114,30	15,13	26,30	11,63	1,62	0,81	2,11	1,05
9,71	-1,40	9,57	20	101,30	141,71	26,87°	94,47	13,01	23,70	9,45	1,41	0,71	1,84	0,92
9,91	-1,60	10,32	20	103,30	149,85	27,28°	99,90	13,61	24,45	10,05	1,51	0,75	1,96	0,98
10,11	-1,80	6,91	20	105,30	98,43	24,05°	65,62	9,65	19,38	6,23	1,08	0,54	1,40	0,70
10,31	-2,00	5,41	20	107,30	75,63	21,88°	50,42	7,73	16,76	4,54	0,88	0,44	1,14	0,57
10,51	-2,20	3,68	20	109,30	50,50	18,28°	33,67	5,40	13,32	2,68	0,62	0,31	0,80	0,40
10,71	-2,40	5,15	20	111,30	69,41	21,14°	46,27	7,17	15,96	4,08	0,84	0,42	1,09	0,55
10,91	-2,60	6,49	20	113,30	85,92	22,95°	57,28	8,62	18,00	5,31	1,03	0,52	1,34	0,67
11,11	-2,80	5,46	20	115,30	71,03	21,34°	47,35	7,32	16,18	4,20	0,89	0,44	1,15	0,58
11,31	-3,00	2,56	20	117,30	32,74	13,96°	21,82	3,57	10,34	1,40	0,43	0,22	0,56	0,28
11,51	-3,20	1,48	20	119,30	18,61	7,35°	12,41	1,94	7,29	0,43	0,24	0,12	0,31	0,15

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
11,71	-3,40	1,97	20	121,30	24,36	10,67°	16,24	2,63	8,65	0,81	0,33	0,16	0,43	0,21
11,91	-3,60	3,11	20	123,30	37,83	15,46°	25,22	4,12	11,28	1,76	0,53	0,26	0,68	0,34
12,11	-3,80	1,89	20	125,30	22,63	9,79°	15,08	2,42	8,23	0,70	0,31	0,16	0,40	0,20
12,31	-4,00	3,20	20	127,30	37,71	15,42°	25,14	4,10	11,24	1,75	0,54	0,27	0,70	0,35
12,51	-4,20	3,14	20	129,30	36,43	15,07°	24,28	3,97	11,03	1,66	0,53	0,27	0,69	0,34
12,71	-4,40	2,33	20	131,30	26,62	11,69°	17,75	2,89	9,13	0,97	0,39	0,19	0,51	0,25
12,91	-4,60	1,46	20	133,30	16,43	5,69°	10,95	1,67	6,72	0,30	0,23	0,11	0,29	0,15
13,11	-4,80	3,08	20	135,30	34,15	14,40°	22,76	3,72	10,59	1,50	0,52	0,26	0,67	0,34
13,31	-5,00	3,41	20	137,30	37,25	15,30°	24,84	4,06	11,19	1,72	0,58	0,29	0,75	0,37
13,51	-5,20	1,29	20	139,30	13,89	3,29°	9,26	1,34	5,91	0,14	0,19	0,09	0,24	0,12
13,71	-5,40	1,15	20	141,30	12,21	1,30°	8,14	1,12	5,29	0,05	0,16	0,08	0,21	0,10
13,91	-5,60	2,55	20	143,30	26,69	11,72°	17,79	2,90	9,16	0,97	0,43	0,21	0,55	0,28
14,11	-5,80	2,96	20	145,30	30,56	13,22°	20,37	3,33	9,92	1,24	0,50	0,25	0,65	0,32
14,31	-6,00	3,61	20	147,30	36,76	15,17°	24,51	4,01	11,10	1,68	0,61	0,30	0,79	0,40
14,51	-6,20	1,20	20	149,30	12,06	1,10°	8,04	1,10	5,21	0,04	0,17	0,08	0,22	0,11
14,71	-6,40	2,74	20	151,30	27,16	11,92°	18,11	2,95	9,24	1,01	0,46	0,23	0,59	0,30
14,91	-6,60	2,43	20	153,30	23,78	10,38°	15,85	2,56	8,52	0,77	0,40	0,20	0,52	0,26
15,11	-6,80	3,05	20	155,30	29,46	12,82°	19,64	3,21	9,71	1,17	0,51	0,26	0,66	0,33
15,31	-7,00	4,36	20	157,30	41,58	16,40°	27,72	4,50	11,89	2,03	0,73	0,36	0,95	0,47
15,51	-7,20	8,47	20	159,30	79,76	22,33°	53,17	8,09	17,26	4,85	1,34	0,67	1,74	0,87
15,71	-7,40	6,11	20	161,30	56,82	19,37°	37,88	6,01	14,25	3,15	1,00	0,50	1,30	0,65
15,91	-7,60	6,71	20	163,30	61,64	20,10°	41,09	6,46	14,92	3,50	1,09	0,55	1,42	0,71
16,11	-7,80	8,68	20	165,30	78,77	22,22°	52,51	8,00	17,14	4,77	1,37	0,69	1,78	0,89
16,31	-8,00	5,52	20	167,30	49,49	18,09°	32,99	5,30	13,16	2,61	0,91	0,46	1,19	0,59
16,51	-8,20	2,86	20	169,30	25,34	11,12°	16,89	2,74	8,85	0,88	0,47	0,24	0,62	0,31
16,71	-8,40	3,34	20	171,30	29,25	12,74°	19,50	3,19	9,69	1,15	0,56	0,28	0,73	0,36
16,91	-8,60	9,58	20	173,30	82,92	22,65°	55,28	8,36	17,64	5,08	1,50	0,75	1,95	0,98
17,11	-8,80	16,58	20	175,30	141,87	26,87°	94,58	13,01	23,70	9,45	2,38	1,19	3,09	1,54
17,31	-9,00	11,92	20	177,30	100,85	24,25°	67,23	9,86	19,67	6,42	1,81	0,91	2,36	1,18
17,51	-9,20	9,30	20	179,30	77,80	22,12°	51,87	7,92	17,02	4,70	1,47	0,73	1,91	0,95
17,71	-9,40	7,98	20	181,30	66,02	20,71°	44,02	6,87	15,53	3,83	1,28	0,64	1,67	0,84
17,91	-9,60	14,53	20	183,30	118,90	25,54°	79,27	11,29	21,53	7,76	2,15	1,07	2,79	1,40
18,11	-9,80	16,94	20	185,30	137,13	26,62°	91,42	12,67	23,28	9,10	2,44	1,22	3,17	1,59
18,31	-10,00	7,87	20	187,30	63,03	20,30°	42,02	6,59	15,11	3,61	1,27	0,64	1,65	0,83
18,51	-10,20	11,04	20	189,30	87,48	23,10°	58,32	8,75	18,17	5,42	1,71	0,86	2,22	1,11
18,71	-10,40	13,08	20	191,30	102,56	24,38°	68,37	9,99	19,84	6,54	1,98	0,99	2,57	1,28
18,91	-10,60	12,38	20	193,30	96,07	23,86°	64,05	9,46	19,13	6,06	1,89	0,94	2,46	1,23
19,11	-10,80	13,82	20	195,30	106,14	24,65°	70,76	10,28	20,22	6,80	2,08	1,04	2,70	1,35
19,31	-11,00	14,87	20	197,30	113,05	25,15°	75,37	10,83	20,94	7,32	2,21	1,11	2,87	1,44
19,51	-11,20	21,28	20	199,30	160,16	27,76°	106,77	14,34	25,34	10,80	2,97	1,48	3,86	1,93
19,71	-11,40	20,20	20	201,30	150,52	27,31°	100,35	13,65	24,50	10,09	2,85	1,42	3,70	1,85
19,91	-11,60	12,58	20	203,30	92,82	23,58°	61,88	9,19	18,76	5,82	1,93	0,96	2,51	1,25



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S11

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107908,41 GPS Y: 204469,05

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 0,60 m

Draagvermogen en toelaatbare funderingsdruk

Veiligheidscoëfficiënt: 2,00 Berekening gemaakt voor b (funderingsbreedte) = 1,00 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
1,51	6,91	17,65	20	18,70	1415,78	39,08°	943,85	56,57	68,43	69,00	1,75	0,87	2,27	1,14
1,71	6,71	15,56	20	20,70	1127,54	38,07°	751,69	49,39	61,78	57,52	1,60	0,80	2,08	1,04
1,91	6,51	15,30	20	22,70	1011,01	37,57°	674,01	46,23	58,80	52,64	1,58	0,79	2,05	1,02
2,11	6,31	13,85	20	24,70	841,09	36,72°	560,73	41,39	54,15	45,38	1,48	0,74	1,92	0,96
2,31	6,11	11,74	20	26,70	659,55	35,57°	439,70	35,76	48,61	37,28	1,33	0,66	1,73	0,86
2,51	5,91	5,60	20	28,70	292,68	31,51°	195,12	21,89	34,08	19,23	0,82	0,41	1,07	0,53
2,71	5,71	6,38	20	30,70	311,73	31,83°	207,82	22,72	34,99	20,22	0,90	0,45	1,17	0,59
2,91	5,51	2,25	20	32,70	103,21	24,43°	68,81	10,04	19,90	6,59	0,39	0,20	0,51	0,26
3,11	5,31	0,68	20	34,70	29,39	12,79°	19,60	3,20	9,69	1,16	0,12	0,06	0,16	0,08
3,31	5,11	2,14	20	36,70	87,47	23,10°	58,31	8,75	18,17	5,42	0,38	0,19	0,49	0,24
3,51	4,91	6,33	20	38,70	245,35	30,58°	163,57	19,66	31,58	16,62	0,93	0,46	1,21	0,60
3,71	4,71	6,50	20	40,70	239,56	30,45°	159,71	19,37	31,25	16,29	0,95	0,48	1,24	0,62
3,91	4,51	9,69	20	42,70	340,40	32,29°	226,93	23,98	36,36	21,76	1,24	0,62	1,62	0,81
4,11	4,31	5,86	20	44,70	196,64	29,22°	131,10	16,85	28,34	13,47	0,89	0,44	1,15	0,58
4,31	4,11	3,51	20	46,70	112,74	25,13°	75,16	10,81	20,91	7,30	0,58	0,29	0,75	0,38
4,51	3,91	3,34	20	48,70	102,87	24,41°	68,58	10,02	19,88	6,57	0,55	0,28	0,72	0,36
4,71	3,71	4,71	20	50,70	139,35	26,74°	92,90	12,83	23,48	9,27	0,74	0,37	0,97	0,48
4,91	3,51	4,18	20	52,70	118,98	25,54°	79,32	11,29	21,53	7,76	0,67	0,34	0,88	0,44
5,11	3,31	3,31	20	54,70	90,77	23,40°	60,51	9,03	18,56	5,67	0,55	0,28	0,72	0,36
5,31	3,11	5,13	20	56,70	135,71	26,54°	90,48	12,56	23,15	9,00	0,80	0,40	1,04	0,52
5,51	2,91	4,94	20	58,70	126,24	26,00°	84,16	11,85	22,25	8,30	0,78	0,39	1,01	0,51
5,71	2,71	4,37	20	60,70	107,99	24,79°	71,99	10,43	20,42	6,95	0,70	0,35	0,91	0,46
5,91	2,51	7,14	20	62,70	170,81	28,23°	113,88	15,10	26,26	11,59	1,06	0,53	1,38	0,69
6,11	2,31	10,63	20	64,70	246,45	30,60°	164,30	19,70	31,62	16,67	1,44	0,72	1,87	0,94
6,31	2,11	4,98	20	66,70	111,99	25,07°	74,66	10,74	20,82	7,24	0,79	0,39	1,03	0,51
6,51	1,91	11,94	20	68,70	260,70	30,90°	173,80	20,39	32,40	17,47	1,58	0,79	2,05	1,02
6,71	1,71	11,66	20	70,70	247,38	30,62°	164,92	19,75	31,68	16,72	1,56	0,78	2,03	1,02
6,91	1,51	12,95	20	72,70	267,19	31,03°	178,13	20,70	32,75	17,83	1,68	0,84	2,19	1,10
7,11	1,31	12,51	20	74,70	251,20	30,70°	167,47	19,93	31,88	16,93	1,66	0,83	2,16	1,08
7,31	1,11	11,16	20	76,70	218,25	29,94°	145,50	18,28	30,00	15,05	1,55	0,78	2,02	1,01
7,51	0,91	10,28	20	78,70	195,93	29,20°	130,62	16,82	28,31	13,43	1,46	0,73	1,90	0,95
7,71	0,71	9,07	20	80,70	168,59	28,13°	112,39	14,93	26,06	11,42	1,32	0,66	1,72	0,86
7,91	0,51	8,55	20	82,70	155,08	27,53°	103,39	13,98	24,90	10,43	1,26	0,63	1,64	0,82
8,11	0,31	7,35	20	84,70	130,17	26,23°	86,78	12,15	22,63	8,59	1,12	0,56	1,45	0,73
8,31	0,11	6,24	20	86,70	107,96	24,79°	71,97	10,43	20,42	6,95	0,97	0,49	1,27	0,63
8,51	-0,09	12,44	20	88,70	210,37	29,69°	140,25	17,77	29,41	14,48	1,72	0,86	2,24	1,12
8,71	-0,29	10,44	20	90,70	172,66	28,31°	115,10	15,23	26,42	11,73	1,50	0,75	1,95	0,98
8,91	-0,49	9,43	20	92,70	152,59	27,41°	101,73	13,80	24,68	10,25	1,38	0,69	1,80	0,90
9,11	-0,69	9,17	20	94,70	145,25	27,05°	96,83	13,27	24,03	9,71	1,35	0,68	1,76	0,88
9,31	-0,89	8,44	20	96,70	130,92	26,27°	87,28	12,20	22,69	8,64	1,27	0,63	1,65	0,82
9,51	-1,09	13,29	20	98,70	201,98	29,41°	134,65	17,22	28,77	13,87	1,84	0,92	2,39	1,20
9,71	-1,29	10,50	20	100,70	156,41	27,59°	104,27	14,07	25,01	10,53	1,52	0,76	1,98	0,99
9,91	-1,49	11,43	20	102,70	166,94	28,06°	111,30	14,82	25,93	11,30	1,64	0,82	2,13	1,06
10,11	-1,69	7,00	20	104,70	100,29	24,20°	66,86	9,81	19,60	6,37	1,09	0,55	1,42	0,71
10,31	-1,89	4,16	20	106,70	58,48	19,63°	38,99	6,17	14,50	3,27	0,69	0,35	0,90	0,45
10,51	-2,09	5,17	20	108,70	71,34	21,38°	47,56	7,35	16,22	4,22	0,84	0,42	1,09	0,55
10,71	-2,29	5,48	20	110,70	74,25	21,72°	49,50	7,60	16,57	4,44	0,89	0,44	1,15	0,58
10,91	-2,49	7,25	20	112,70	96,50	23,89°	64,33	9,49	19,17	6,09	1,13	0,57	1,47	0,73
11,11	-2,69	3,64	20	114,70	47,60	17,72°	31,73	5,12	12,89	2,47	0,61	0,31	0,80	0,40
11,31	-2,89	2,55	20	116,70	32,78	13,97°	21,85	3,58	10,37	1,40	0,43	0,22	0,56	0,28
11,51	-3,09	2,64	20	118,70	33,36	14,16°	22,24	3,64	10,46	1,44	0,45	0,22	0,58	0,29

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
11,71	-3,29	2,83	20	120,70	35,17	14,71°	23,45	3,83	10,78	1,57	0,48	0,24	0,62	0,31
11,91	-3,49	2,87	20	122,70	35,09	14,68°	23,39	3,82	10,76	1,56	0,48	0,24	0,63	0,32
12,11	-3,69	2,62	20	124,70	31,52	13,55°	21,01	3,44	10,12	1,31	0,44	0,22	0,58	0,29
12,31	-3,89	3,86	20	126,70	45,70	17,33°	30,47	4,93	12,59	2,33	0,65	0,32	0,84	0,42
12,51	-4,09	2,69	20	128,70	31,35	13,50°	20,90	3,42	10,08	1,30	0,45	0,23	0,59	0,29
12,71	-4,29	2,20	20	130,70	25,25	11,08°	16,83	2,73	8,83	0,87	0,37	0,18	0,48	0,24
12,91	-4,49	3,45	20	132,70	39,00	15,76°	26,00	4,24	11,48	1,84	0,58	0,29	0,76	0,38
13,11	-4,69	3,49	20	134,70	38,86	15,73°	25,91	4,22	11,43	1,83	0,59	0,29	0,76	0,38
13,31	-4,89	1,89	20	136,70	20,74	8,73°	13,83	2,20	7,81	0,57	0,31	0,15	0,40	0,20
13,51	-5,09	1,20	20	138,70	12,98	2,26°	8,65	1,22	5,57	0,09	0,17	0,09	0,22	0,11
13,71	-5,29	2,26	20	140,70	24,09	10,54°	16,06	2,60	8,60	0,80	0,37	0,19	0,49	0,24
13,91	-5,49	1,72	20	142,70	18,08	6,97°	12,05	1,87	7,12	0,40	0,27	0,14	0,35	0,18
14,11	-5,69	2,48	20	144,70	25,71	11,29°	17,14	2,78	8,92	0,91	0,41	0,21	0,53	0,27
14,31	-5,89	1,65	20	146,70	16,87	6,05°	11,25	1,72	6,79	0,32	0,26	0,13	0,33	0,17
14,51	-6,09	5,25	20	148,70	52,96	18,72°	35,31	5,64	13,69	2,86	0,87	0,43	1,13	0,56
14,71	-6,29	3,87	20	150,70	38,52	15,64°	25,68	4,19	11,39	1,81	0,65	0,33	0,85	0,42
14,91	-6,49	4,18	20	152,70	41,06	16,28°	27,37	4,45	11,81	1,99	0,70	0,35	0,91	0,46
15,11	-6,69	3,69	20	154,70	35,78	14,89°	23,85	3,90	10,91	1,61	0,62	0,31	0,81	0,40
15,31	-6,89	7,69	20	156,70	73,61	21,65°	49,07	7,55	16,50	4,39	1,23	0,61	1,60	0,80
15,51	-7,09	5,00	20	158,70	47,26	17,65°	31,51	5,08	12,82	2,45	0,83	0,42	1,08	0,54
15,71	-7,29	5,00	20	160,70	46,67	17,53°	31,11	5,02	12,73	2,40	0,83	0,42	1,08	0,54
15,91	-7,49	5,51	20	162,70	50,80	18,33°	33,87	5,43	13,37	2,70	0,91	0,46	1,18	0,59
16,11	-7,69	5,51	20	164,70	50,18	18,22°	33,45	5,37	13,28	2,66	0,91	0,46	1,18	0,59
16,31	-7,89	8,28	20	166,70	74,51	21,75°	49,67	7,63	16,62	4,45	1,32	0,66	1,71	0,86
16,51	-8,09	11,74	20	168,70	104,39	24,52°	69,59	10,14	20,04	6,68	1,78	0,89	2,31	1,15
16,71	-8,29	10,72	20	170,70	94,20	23,70°	62,80	9,31	18,93	5,92	1,65	0,82	2,14	1,07
16,91	-8,49	8,68	20	172,70	75,39	21,85°	50,26	7,70	16,71	4,52	1,38	0,69	1,79	0,89
17,11	-8,69	7,42	20	174,70	63,71	20,39°	42,47	6,65	15,20	3,65	1,20	0,60	1,56	0,78
17,31	-8,89	6,83	20	176,70	57,98	19,55°	38,65	6,12	14,42	3,23	1,11	0,56	1,45	0,72
17,51	-9,09	9,99	20	178,70	83,86	22,75°	55,90	8,44	17,74	5,15	1,56	0,78	2,03	1,01
17,71	-9,29	12,02	20	180,70	99,78	24,16°	66,52	9,76	19,53	6,33	1,83	0,91	2,38	1,19
17,91	-9,49	11,79	20	182,70	96,80	23,92°	64,53	9,52	19,21	6,11	1,80	0,90	2,34	1,17
18,11	-9,69	11,11	20	184,70	90,23	23,35°	60,15	8,98	18,48	5,62	1,72	0,86	2,23	1,12
18,31	-9,89	2,83	20	186,70	22,74	9,85°	15,16	2,44	8,29	0,70	0,46	0,23	0,60	0,30
18,51	-10,09	11,45	20	188,70	91,02	23,42°	60,68	9,04	18,56	5,68	1,76	0,88	2,29	1,15
18,71	-10,29	12,97	20	190,70	102,02	24,34°	68,01	9,95	19,79	6,50	1,96	0,98	2,55	1,28
18,91	-10,49	15,95	20	192,70	124,16	25,87°	82,77	11,69	22,04	8,14	2,33	1,17	3,03	1,52
19,11	-10,69	16,08	20	194,70	123,88	25,85°	82,59	11,67	22,02	8,12	2,35	1,18	3,06	1,53
19,31	-10,89	12,35	20	196,70	94,18	23,70°	62,79	9,31	18,93	5,92	1,89	0,95	2,46	1,23
19,51	-11,09	5,06	20	198,70	38,20	15,56°	25,47	4,16	11,35	1,79	0,84	0,42	1,10	0,55
19,71	-11,29	5,43	20	200,70	40,58	16,16°	27,06	4,40	11,73	1,96	0,90	0,45	1,17	0,59
19,91	-11,49	14,11	20	202,70	104,42	24,52°	69,61	10,14	20,04	6,68	2,12	1,06	2,76	1,38
20,11	-11,69	9,57	20	204,70	70,13	21,23°	46,75	7,24	16,06	4,13	1,52	0,76	1,98	0,99
20,31	-11,89	12,18	20	206,70	88,39	23,18°	58,93	8,82	18,26	5,49	1,88	0,94	2,44	1,22



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S12

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107892,85 GPS Y: 204457,13

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 0,60 m

Draagvermogen en toelaatbare funderingsdruk

Veiligheidscoëfficiënt: 2,00 Berekening gemaakt voor b (funderingsbreedte) = 1,00 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
1,51	6,88	18,87	20	18,70	1513,64	39,38°	1009,09	58,93	70,58	72,89	1,83	0,92	2,38	1,19
1,71	6,68	16,76	20	20,70	1214,49	38,40°	809,66	51,61	63,85	61,01	1,68	0,84	2,18	1,09
1,91	6,48	14,13	20	22,70	933,70	37,21°	622,47	44,11	56,77	49,42	1,50	0,75	1,94	0,97
2,11	6,28	11,22	20	24,70	681,38	35,73°	454,25	36,48	49,32	38,30	1,28	0,64	1,67	0,84
2,31	6,08	10,27	20	26,70	576,97	34,93°	384,64	33,01	45,83	33,48	1,22	0,61	1,58	0,79
2,51	5,88	11,39	20	28,70	595,30	35,08°	396,86	33,63	46,46	34,33	1,31	0,65	1,70	0,85
2,71	5,68	4,40	20	30,70	214,98	29,84°	143,32	18,07	29,76	14,82	0,70	0,35	0,91	0,46
2,91	5,48	5,22	20	32,70	239,45	30,45°	159,63	19,37	31,25	16,29	0,80	0,40	1,04	0,52
3,11	5,28	2,45	20	34,70	105,91	24,64°	70,61	10,27	20,21	6,79	0,42	0,21	0,55	0,28
3,31	5,08	0,67	20	36,70	27,38	12,01°	18,26	2,98	9,31	1,02	0,12	0,06	0,16	0,08
3,51	4,88	2,54	20	38,70	98,45	24,06°	65,63	9,66	19,40	6,24	0,44	0,22	0,57	0,28
3,71	4,68	4,67	20	40,70	172,11	28,28°	114,74	15,18	26,36	11,68	0,74	0,37	0,96	0,48
3,91	4,48	8,56	20	42,70	300,70	31,65°	200,47	22,25	34,47	19,66	1,15	0,57	1,49	0,75
4,11	4,28	8,46	20	44,70	283,89	31,35°	189,26	21,48	33,62	18,75	1,15	0,57	1,49	0,75
4,31	4,08	5,44	20	46,70	174,73	28,39°	116,49	15,37	26,59	11,88	0,84	0,42	1,09	0,54
4,51	3,88	3,24	20	48,70	99,79	24,16°	66,53	9,76	19,53	6,33	0,54	0,27	0,70	0,35
4,71	3,68	5,19	20	50,70	153,55	27,46°	102,37	13,88	24,78	10,32	0,81	0,40	1,05	0,53
4,91	3,48	4,48	20	52,70	127,51	26,07°	85,01	11,94	22,36	8,39	0,71	0,36	0,93	0,46
5,11	3,28	4,12	20	54,70	112,98	25,14°	75,32	10,82	20,93	7,31	0,67	0,33	0,86	0,43
5,31	3,08	4,50	20	56,70	119,05	25,55°	79,37	11,30	21,55	7,77	0,72	0,36	0,93	0,47
5,51	2,88	4,39	20	58,70	112,18	25,09°	74,79	10,76	20,84	7,26	0,70	0,35	0,92	0,46
5,71	2,68	4,34	20	60,70	107,25	24,73°	71,50	10,36	20,32	6,88	0,70	0,35	0,91	0,45
5,91	2,48	6,97	20	62,70	166,75	28,06°	111,16	14,82	25,93	11,30	1,04	0,52	1,36	0,68
6,11	2,28	13,88	20	64,70	321,79	32,00°	214,53	23,18	35,50	20,78	1,71	0,85	2,22	1,11
6,31	2,08	14,52	20	66,70	326,54	32,08°	217,69	23,40	35,74	21,04	1,77	0,89	2,30	1,15
6,51	1,88	14,77	20	68,70	322,49	32,01°	214,99	23,20	35,51	20,81	1,80	0,90	2,34	1,17
6,71	1,68	14,72	20	70,70	312,31	31,84°	208,20	22,75	35,02	20,26	1,81	0,91	2,35	1,18
6,91	1,48	11,36	20	72,70	234,39	30,34°	156,26	19,13	30,98	16,01	1,55	0,78	2,02	1,01
7,11	1,28	9,63	20	74,70	193,37	29,11°	128,92	16,65	28,11	13,25	1,38	0,69	1,79	0,89
7,31	1,08	7,11	20	76,70	139,05	26,72°	92,70	12,81	23,46	9,24	1,08	0,54	1,40	0,70
7,51	0,88	8,81	20	78,70	167,92	28,11°	111,94	14,90	26,02	11,38	1,29	0,64	1,67	0,84
7,71	0,68	8,74	20	80,70	162,45	27,87°	108,30	14,51	25,55	10,98	1,28	0,64	1,67	0,83
7,91	0,48	8,59	20	82,70	155,80	27,56°	103,87	14,03	24,97	10,48	1,27	0,63	1,64	0,82
8,11	0,28	12,09	20	84,70	214,11	29,81°	142,74	18,01	29,69	14,75	1,67	0,84	2,18	1,09
8,31	0,08	11,73	20	86,70	202,94	29,44°	135,29	17,27	28,83	13,94	1,64	0,82	2,13	1,06
8,51	-0,12	12,92	20	88,70	218,49	29,95°	145,66	18,30	30,02	15,07	1,77	0,89	2,31	1,15
8,71	-0,32	12,50	20	90,70	206,73	29,57°	137,82	17,53	29,13	14,22	1,73	0,87	2,25	1,13
8,91	-0,52	11,05	20	92,70	178,80	28,55°	119,20	15,64	26,91	12,17	1,57	0,79	2,04	1,02
9,11	-0,72	8,55	20	94,70	135,43	26,53°	90,29	12,55	23,14	8,98	1,28	0,64	1,66	0,83
9,31	-0,92	7,88	20	96,70	122,23	25,75°	81,49	11,54	21,85	8,00	1,20	0,60	1,56	0,78
9,51	-1,12	9,84	20	98,70	149,54	27,26°	99,70	13,58	24,42	10,02	1,44	0,72	1,87	0,94
9,71	-1,32	11,09	20	100,70	165,19	27,99°	110,13	14,70	25,78	11,18	1,59	0,80	2,07	1,04
9,91	-1,52	13,66	20	102,70	199,51	29,32°	133,01	17,04	28,56	13,68	1,89	0,94	2,45	1,23
10,11	-1,72	7,57	20	104,70	108,45	24,82°	72,30	10,46	20,45	6,98	1,17	0,58	1,52	0,76
10,31	-1,92	4,63	20	106,70	65,09	20,58°	43,39	6,78	15,39	3,76	0,76	0,38	0,99	0,49
10,51	-2,12	1,02	20	108,70	14,08	3,48°	9,38	1,37	6,08	0,15	0,15	0,08	0,20	0,10
10,71	-2,32	3,08	20	110,70	41,73	16,44°	27,82	4,52	11,93	2,04	0,52	0,26	0,68	0,34
10,91	-2,52	3,87	20	112,70	51,51	18,46°	34,34	5,50	13,48	2,76	0,65	0,32	0,84	0,42
11,11	-2,72	4,03	20	114,70	52,70	18,67°	35,14	5,61	13,64	2,84	0,67	0,34	0,87	0,44
11,31	-2,92	4,77	20	116,70	61,31	20,05°	40,87	6,43	14,88	3,48	0,79	0,39	1,02	0,51
11,51	-3,12	7,11	20	118,70	89,85	23,32°	59,90	8,95	18,44	5,60	1,12	0,56	1,45	0,73



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S12

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107892,85 GPS Y: 204457,13

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Toegeslibd op 0,60 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
11,71	-3,32	2,91	20	120,70	36,16	15,00°	24,11	3,94	10,97	1,64	0,49	0,25	0,64	0,32
11,91	-3,52	2,18	20	122,70	26,65	11,70°	17,77	2,89	9,13	0,97	0,36	0,18	0,47	0,24
12,11	-3,72	3,57	20	124,70	42,94	16,72°	28,63	4,65	12,15	2,13	0,60	0,30	0,78	0,39
12,31	-3,92	3,14	20	126,70	37,17	15,28°	24,78	4,05	11,16	1,71	0,53	0,27	0,69	0,34
12,51	-4,12	2,96	20	128,70	34,50	14,51°	23,00	3,76	10,66	1,52	0,50	0,25	0,65	0,33
12,71	-4,32	2,66	20	130,70	30,53	13,21°	20,35	3,33	9,93	1,24	0,45	0,22	0,58	0,29
12,91	-4,52	4,35	20	132,70	49,17	18,02°	32,78	5,27	13,13	2,58	0,73	0,36	0,94	0,47
13,11	-4,72	2,08	20	134,70	23,16	10,07°	15,44	2,49	8,39	0,73	0,34	0,17	0,45	0,22
13,31	-4,92	2,17	20	136,70	23,81	10,40°	15,87	2,56	8,50	0,78	0,36	0,18	0,47	0,23
13,51	-5,12	3,62	20	138,70	39,15	15,80°	26,10	4,25	11,49	1,85	0,61	0,30	0,79	0,40
13,71	-5,32	1,36	20	140,70	14,50	3,92°	9,67	1,42	6,13	0,18	0,20	0,10	0,26	0,13
13,91	-5,52	1,82	20	142,70	19,13	7,71°	12,75	2,00	7,39	0,47	0,29	0,15	0,38	0,19
14,11	-5,72	1,25	20	144,70	12,96	2,23°	8,64	1,22	5,65	0,09	0,18	0,09	0,23	0,11
14,31	-5,92	1,38	20	146,70	14,11	3,52°	9,41	1,37	6,01	0,16	0,20	0,10	0,26	0,13
14,51	-6,12	1,49	20	148,70	15,03	4,44°	10,02	1,49	6,31	0,21	0,22	0,11	0,29	0,15
14,71	-6,32	1,39	20	150,70	13,84	3,23°	9,22	1,34	6,02	0,14	0,20	0,10	0,26	0,13
14,91	-6,52	4,61	20	152,70	45,28	17,24°	30,19	4,88	12,50	2,30	0,77	0,38	1,00	0,50
15,11	-6,72	1,50	20	154,70	14,54	3,96°	9,70	1,43	6,21	0,18	0,22	0,11	0,29	0,15
15,31	-6,92	1,71	20	156,70	16,37	5,64°	10,91	1,66	6,68	0,29	0,26	0,13	0,34	0,17
15,51	-7,12	1,40	20	158,70	13,23	2,56°	8,82	1,26	5,82	0,11	0,20	0,10	0,26	0,13
15,71	-7,32	1,53	20	160,70	14,28	3,70°	9,52	1,39	6,03	0,17	0,23	0,11	0,29	0,15
15,91	-7,52	2,06	20	162,70	18,99	7,61°	12,66	1,99	7,41	0,46	0,33	0,16	0,43	0,21
16,11	-7,72	7,16	20	164,70	65,21	20,60°	43,47	6,79	15,40	3,77	1,16	0,58	1,50	0,75
16,31	-7,92	4,84	20	166,70	43,55	16,86°	29,03	4,71	12,24	2,17	0,81	0,40	1,05	0,53
16,51	-8,12	1,26	20	168,70	11,20	0,01°	7,47	1,00	0,00	0,00	0,17	0,08	0,22	0,11
16,71	-8,32	1,73	20	170,70	15,20	4,60°	10,13	1,51	6,34	0,22	0,26	0,13	0,34	0,17
16,91	-8,52	2,00	20	172,70	17,37	6,44°	11,58	1,79	7,00	0,35	0,31	0,16	0,41	0,20
17,11	-8,72	3,92	20	174,70	33,66	14,25°	22,44	3,67	10,51	1,46	0,66	0,33	0,85	0,43
17,31	-8,92	3,45	20	176,70	29,29	12,76°	19,52	3,19	9,67	1,15	0,58	0,29	0,75	0,37
17,51	-9,12	4,29	20	178,70	36,01	14,95°	24,01	3,92	10,94	1,63	0,72	0,36	0,93	0,47
17,71	-9,32	1,58	20	180,70	13,12	2,42°	8,74	1,24	5,68	0,10	0,23	0,11	0,29	0,15
17,91	-9,52	1,40	20	182,70	11,49	0,32°	7,66	1,03	5,37	0,01	0,19	0,09	0,24	0,12
18,11	-9,72	2,74	20	184,70	22,25	9,59°	14,83	2,38	8,17	0,67	0,45	0,22	0,58	0,29
18,31	-9,92	3,09	20	186,70	24,83	10,89°	16,55	2,68	8,73	0,85	0,51	0,25	0,66	0,33
18,51	-10,12	3,35	20	188,70	26,63	11,69°	17,75	2,89	9,13	0,97	0,56	0,28	0,72	0,36
18,71	-10,32	4,19	20	190,70	32,96	14,03°	21,97	3,60	10,40	1,41	0,70	0,35	0,91	0,46
18,91	-10,52	5,91	20	192,70	46,00	17,39°	30,67	4,96	12,64	2,35	0,98	0,49	1,27	0,64
19,11	-10,72	8,44	20	194,70	65,02	20,57°	43,35	6,77	15,38	3,75	1,36	0,68	1,76	0,88
19,31	-10,92	12,59	20	196,70	96,01	23,85°	64,01	9,46	19,14	6,05	1,92	0,96	2,50	1,25
19,51	-11,12	17,95	20	198,70	135,51	26,53°	90,34	12,55	23,14	8,98	2,58	1,29	3,36	1,68
19,71	-11,32	18,35	20	200,70	137,14	26,62°	91,43	12,67	23,28	9,10	2,63	1,32	3,42	1,71
19,91	-11,52	12,77	20	202,70	94,50	23,73°	63,00	9,34	18,97	5,95	1,95	0,98	2,54	1,27



Proef volgens ISO 22476-1, toepassingklasse 2, proef type TE1

Z2457097 - S13

Uitvoeringsdatum: 21-06-2024

9000 GENT

GPS X: 107878,87 GPS Y: 204444,72

CPT-E 15 cm²

200 kN

GRW: Droog dichtgevalen op 0,20 m

Draagvermogen en toelaatbare funderingsdruk

Veiligheidscoëfficiënt: 2,00 Berekening gemaakt voor b (funderingsbreedte) = 1,00 m

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
1,51	6,78	20,26	20	18,16	1673,46	39,81°	1115,64	62,53	73,82	78,91	1,93	0,96	2,50	1,25
1,71	6,58	17,73	20	20,16	1319,20	38,77°	879,46	54,24	66,29	65,22	1,75	0,87	2,27	1,14
1,91	6,38	16,43	20	22,16	1112,14	38,01°	741,43	49,00	61,42	56,91	1,66	0,83	2,15	1,08
2,11	6,18	14,31	20	24,16	888,45	36,98°	592,30	42,81	55,52	47,47	1,51	0,75	1,96	0,98
2,31	5,98	11,22	20	26,16	643,35	35,45°	428,90	35,22	48,06	36,53	1,29	0,64	1,67	0,84
2,51	5,78	7,70	20	28,16	410,16	33,24°	273,44	26,85	39,44	25,35	1,01	0,51	1,31	0,66
2,71	5,58	1,84	20	30,16	91,51	23,46°	61,01	9,08	18,62	5,72	0,33	0,17	0,43	0,22
2,91	5,38	3,77	20	32,16	175,84	28,44°	117,23	15,45	26,68	11,97	0,62	0,31	0,80	0,40
3,11	5,18	1,00	20	34,16	43,91	16,94°	29,27	4,74	12,28	2,20	0,18	0,09	0,24	0,12
3,31	4,98	12,92	20	36,16	535,95	34,57°	357,30	31,57	44,36	31,53	1,46	0,73	1,89	0,95
3,51	4,78	26,11	20	38,16	1026,34	37,64°	684,22	46,66	59,21	53,29	2,31	1,16	3,01	1,50
3,71	4,58	33,50	20	40,16	1251,25	38,54°	834,16	52,59	64,76	62,57	2,74	1,37	3,56	1,78
3,91	4,38	32,96	20	42,16	1172,68	38,25°	781,78	50,59	62,90	59,40	2,73	1,36	3,55	1,77
4,11	4,18	25,97	20	44,16	882,13	36,94°	588,09	42,59	55,31	47,15	2,35	1,18	3,06	1,53
4,31	3,98	18,48	20	46,16	600,52	35,12°	400,35	33,80	46,64	34,56	1,91	0,95	2,48	1,24
4,51	3,78	9,58	20	48,16	298,38	31,61°	198,92	22,14	34,35	19,53	1,26	0,63	1,64	0,82
4,71	3,58	6,44	20	50,16	192,58	29,08°	128,39	16,59	28,03	13,19	0,96	0,48	1,25	0,63
4,91	3,38	5,20	20	52,16	149,54	27,26°	99,69	13,58	24,42	10,02	0,81	0,40	1,05	0,53
5,11	3,18	4,51	20	54,16	124,91	25,92°	83,27	11,75	22,12	8,21	0,72	0,36	0,93	0,47
5,31	2,98	4,43	20	56,16	118,32	25,50°	78,88	11,24	21,47	7,71	0,71	0,35	0,92	0,46
5,51	2,78	4,28	20	58,16	110,39	24,96°	73,59	10,62	20,67	7,12	0,69	0,34	0,90	0,45
5,71	2,58	5,93	20	60,16	147,86	27,18°	98,57	13,46	24,27	9,90	0,91	0,45	1,18	0,59
5,91	2,38	11,33	20	62,16	273,41	31,15°	182,27	20,99	33,07	18,17	1,49	0,74	1,93	0,97
6,11	2,18	10,26	20	64,16	239,87	30,46°	159,91	19,39	31,27	16,31	1,41	0,70	1,83	0,92
6,31	1,98	12,78	20	66,16	289,75	31,45°	193,17	21,73	33,89	19,05	1,63	0,81	2,12	1,06
6,51	1,78	17,48	20	68,16	384,68	32,91°	256,46	25,81	38,34	24,03	2,00	1,00	2,60	1,30
6,71	1,58	17,00	20	70,16	363,45	32,62°	242,30	24,94	37,41	22,94	1,98	0,99	2,57	1,29
6,91	1,38	15,84	20	72,16	329,27	32,12°	219,51	23,51	35,86	21,18	1,91	0,95	2,48	1,24
7,11	1,18	15,22	20	74,16	307,85	31,77°	205,23	22,56	34,81	20,03	1,87	0,94	2,44	1,22
7,31	0,98	12,95	20	76,16	255,06	30,78°	170,04	20,11	32,08	17,15	1,70	0,85	2,21	1,11
7,51	0,78	13,04	20	78,16	250,26	30,68°	166,84	19,89	31,84	16,88	1,72	0,86	2,24	1,12
7,71	0,58	10,68	20	80,16	199,85	29,34°	133,23	17,08	28,61	13,72	1,51	0,75	1,96	0,98
7,91	0,38	10,27	20	82,16	187,50	28,89°	125,00	16,24	27,62	12,81	1,46	0,73	1,90	0,95
8,11	0,18	11,51	20	84,16	205,14	29,52°	136,76	17,43	29,02	14,11	1,61	0,80	2,09	1,05
8,31	-0,02	11,09	20	86,16	193,07	29,09°	128,71	16,61	28,06	13,21	1,56	0,78	2,03	1,02
8,51	-0,22	10,83	20	88,16	184,27	28,77°	122,84	16,03	27,37	12,58	1,54	0,77	2,00	1,00
8,71	-0,42	11,20	20	90,16	186,34	28,85°	124,22	16,17	27,54	12,74	1,59	0,79	2,06	1,03
8,91	-0,62	10,36	20	92,16	168,62	28,14°	112,41	14,95	26,08	11,44	1,49	0,75	1,94	0,97
9,11	-0,82	9,16	20	94,16	145,92	27,08°	97,28	13,31	24,08	9,75	1,35	0,68	1,76	0,88
9,31	-1,02	9,43	20	96,16	147,10	27,14°	98,07	13,40	24,19	9,84	1,39	0,69	1,80	0,90
9,51	-1,22	9,34	20	98,16	142,73	26,92°	95,15	13,09	23,81	9,52	1,38	0,69	1,79	0,90
9,71	-1,42	16,03	20	100,16	240,07	30,46°	160,04	19,39	31,27	16,31	2,11	1,05	2,74	1,37
9,91	-1,62	8,98	20	102,16	131,85	26,33°	87,90	12,28	22,79	8,72	1,34	0,67	1,75	0,87
10,11	-1,82	6,85	20	104,16	98,65	24,07°	65,76	9,67	19,41	6,25	1,07	0,54	1,39	0,70
10,31	-2,02	11,08	20	106,16	156,56	27,60°	104,37	14,09	25,04	10,54	1,60	0,80	2,08	1,04
10,51	-2,22	4,48	20	108,16	62,13	20,17°	41,42	6,51	15,00	3,54	0,74	0,37	0,96	0,48
10,71	-2,42	4,69	20	110,16	63,86	20,41°	42,57	6,67	15,24	3,67	0,77	0,39	1,00	0,50
10,91	-2,62	5,35	20	112,16	71,55	21,40°	47,70	7,36	16,23	4,23	0,87	0,43	1,13	0,56
11,11	-2,82	3,22	20	114,16	42,31	16,58°	28,21	4,58	12,02	2,09	0,54	0,27	0,71	0,35
11,31	-3,02	1,78	20	116,16	22,99	9,98°	15,32	2,47	8,35	0,72	0,29	0,15	0,38	0,19
11,51	-3,22	3,16	20	118,16	40,12	16,05°	26,74	4,36	11,68	1,93	0,53	0,27	0,69	0,35

D	TAW	qc	Gnd	Pb	C	φ	Vbd	Vb	Vc	Vg	qd	qad	q'd	q'ad
11,71	-3,42	1,88	20	120,16	23,47	10,23°	15,65	2,52	8,42	0,75	0,31	0,16	0,40	0,20
11,91	-3,62	3,76	20	122,16	46,17	17,42°	30,78	4,97	12,65	2,36	0,63	0,32	0,82	0,41
12,11	-3,82	2,27	20	124,16	27,42	12,03°	18,28	2,98	9,29	1,02	0,38	0,19	0,49	0,25
12,31	-4,02	2,24	20	126,16	26,63	11,70°	17,76	2,89	9,13	0,97	0,37	0,19	0,49	0,24
12,51	-4,22	1,25	20	128,16	14,63	4,05°	9,75	1,44	6,21	0,19	0,19	0,09	0,24	0,12
12,71	-4,42	2,13	20	130,16	24,55	10,76°	16,36	2,65	8,68	0,83	0,35	0,18	0,46	0,23
12,91	-4,62	1,30	20	132,16	14,75	4,17°	9,84	1,45	6,17	0,19	0,19	0,10	0,25	0,13
13,11	-4,82	1,29	20	134,16	14,42	3,84°	9,62	1,41	6,11	0,17	0,19	0,10	0,25	0,13
13,31	-5,02	1,20	20	136,16	13,22	2,54°	8,81	1,26	5,86	0,11	0,17	0,09	0,23	0,11
13,51	-5,22	1,21	20	138,16	13,14	2,45°	8,76	1,25	5,84	0,10	0,17	0,09	0,23	0,11
13,71	-5,42	1,24	20	140,16	13,27	2,60°	8,85	1,26	5,73	0,11	0,18	0,09	0,23	0,12
13,91	-5,62	1,28	20	142,16	13,51	2,87°	9,00	1,29	5,78	0,12	0,19	0,09	0,24	0,12
14,11	-5,82	1,51	20	144,16	15,71	5,07°	10,47	1,58	6,54	0,25	0,23	0,12	0,30	0,15
14,31	-6,02	3,57	20	146,16	36,64	15,13°	24,43	3,99	11,06	1,67	0,60	0,30	0,78	0,39
14,51	-6,22	1,41	20	148,16	14,28	3,69°	9,52	1,39	6,05	0,17	0,21	0,10	0,27	0,14
14,71	-6,42	1,12	20	150,16	11,19	0,01°	7,46	1,00	0,00	0,00	0,15	0,08	0,20	0,10
14,91	-6,62	4,05	20	152,16	39,93	16,00°	26,62	4,34	11,65	1,91	0,68	0,34	0,88	0,44
15,11	-6,82	2,93	20	154,16	28,51	12,46°	19,01	3,10	9,50	1,10	0,49	0,24	0,64	0,32
15,31	-7,02	1,10	20	156,16	10,57	0,01°	7,04	1,00	0,00	0,00	0,16	0,08	0,20	0,10
15,51	-7,22	1,23	20	158,16	11,67	0,56°	7,78	1,05	5,12	0,02	0,17	0,08	0,22	0,11
15,71	-7,42	2,84	20	160,16	26,60	11,68°	17,73	2,89	9,14	0,97	0,47	0,24	0,62	0,31
15,91	-7,62	3,87	20	162,16	35,80	14,89°	23,87	3,90	10,91	1,61	0,65	0,32	0,84	0,42
16,11	-7,82	2,45	20	164,16	22,39	9,66°	14,92	2,40	8,22	0,68	0,40	0,20	0,52	0,26
16,31	-8,02	2,49	20	166,16	22,48	9,71°	14,99	2,41	8,24	0,69	0,41	0,20	0,53	0,27
16,51	-8,22	1,42	20	168,16	12,67	1,88°	8,44	1,18	5,48	0,07	0,20	0,10	0,26	0,13
16,71	-8,42	2,01	20	170,16	17,72	6,71°	11,81	1,83	7,05	0,38	0,32	0,16	0,41	0,21
16,91	-8,62	2,90	20	172,16	25,27	11,09°	16,84	2,73	8,83	0,88	0,48	0,24	0,62	0,31
17,11	-8,82	5,22	20	174,16	44,96	17,17°	29,97	4,85	12,46	2,28	0,87	0,43	1,13	0,56
17,31	-9,02	3,59	20	176,16	30,57	13,22°	20,38	3,33	9,92	1,24	0,60	0,30	0,78	0,39
17,51	-9,22	6,02	20	178,16	50,68	18,31°	33,79	5,42	13,36	2,70	0,99	0,50	1,29	0,65
17,71	-9,42	4,00	20	180,16	33,30	14,14°	22,20	3,63	10,44	1,44	0,67	0,33	0,87	0,43
17,91	-9,62	7,24	20	182,16	59,62	19,80°	39,75	6,27	14,64	3,35	1,18	0,59	1,53	0,76
18,11	-9,82	5,88	20	184,16	47,89	17,77°	31,93	5,14	12,92	2,49	0,97	0,49	1,26	0,63
18,31	-10,02	4,24	20	186,16	34,16	14,41°	22,78	3,73	10,62	1,50	0,71	0,35	0,92	0,46
18,51	-10,22	3,27	20	188,16	26,07	11,45°	17,38	2,83	9,04	0,93	0,54	0,27	0,71	0,35
18,71	-10,42	10,36	20	190,16	81,72	22,53°	54,48	8,25	17,48	4,99	1,62	0,81	2,11	1,05
18,91	-10,62	15,79	20	192,16	123,26	25,81°	82,17	11,62	21,96	8,07	2,31	1,16	3,01	1,50
19,11	-10,82	18,20	20	194,16	140,61	26,81°	93,74	12,93	23,61	9,37	2,60	1,30	3,39	1,69
19,31	-11,02	16,22	20	196,16	124,03	25,86°	82,69	11,68	22,03	8,13	2,37	1,19	3,08	1,54
19,51	-11,22	14,70	20	198,16	111,27	25,02°	74,18	10,68	20,74	7,18	2,19	1,09	2,84	1,42
19,71	-11,42	13,30	20	200,16	99,67	24,15°	66,45	9,75	19,52	6,32	2,02	1,01	2,62	1,31
19,91	-11,62	12,28	20	202,16	91,12	23,43°	60,74	9,05	18,58	5,69	1,89	0,94	2,45	1,23

Strookfundering - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 80 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,96	-	-	-	-	-
0,80	7,76	-	-	-	-	-
1,00	7,56	-	-	-	-	-
1,20	7,36	-	-	-	-	-
1,40	7,16	-	-	-	-	-
1,60	6,96	0,0050	0,0061	0,0072	0,0092	0,0110
2,00	6,56	0,0056	0,0067	0,0078	0,0098	0,0115
2,60	5,96	0,0069	0,0080	0,0090	0,0107	0,0123

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,96	-	-	-	-	-
0,80	7,76	-	-	-	-	-
1,00	7,56	-	-	-	-	-
1,20	7,36	-	-	-	-	-
1,40	7,16	-	-	-	-	-
1,60	6,96	0,0067	0,0081	0,0095	0,0120	0,0143
2,00	6,56	0,0075	0,0090	0,0104	0,0129	0,0151
2,60	5,96	0,0092	0,0107	0,0120	0,0143	0,0164

Belasting 120 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,96	-	-	-	-	-
0,80	7,76	-	-	-	-	-
1,00	7,56	-	-	-	-	-
1,20	7,36	-	-	-	-	-
1,40	7,16	-	-	-	-	-
1,60	6,96	0,0082	0,0100	0,0117	0,0147	0,0188
2,00	6,56	0,0092	0,0111	0,0127	0,0158	0,0199
2,60	5,96	0,0114	0,0131	0,0148	0,0176	0,0215

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,96	-	-	-	-	-
0,80	7,76	-	-	-	-	-
1,00	7,56	-	-	-	-	-
1,20	7,36	-	-	-	-	-
1,40	7,16	-	-	-	-	-
1,60	6,96	0,0105	0,0126	0,0147	0,0202	0,0255
2,00	6,56	0,0118	0,0140	0,0161	0,0215	0,0268
2,60	5,96	0,0144	0,0166	0,0185	0,0241	0,0290

Strookfundering - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 80 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,91	-	-	-	-	-
0,80	7,71	-	-	-	-	-
1,00	7,51	-	-	-	-	-
1,20	7,31	-	-	-	-	-
1,40	7,11	-	-	-	-	-
1,60	6,91	0,0054	0,0069	0,0084	0,0110	0,0131
2,00	6,51	0,0064	0,0079	0,0094	0,0119	0,0139
2,60	5,91	0,0086	0,0101	0,0114	0,0135	0,0152

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,91	-	-	-	-	-
0,80	7,71	-	-	-	-	-
1,00	7,51	-	-	-	-	-
1,20	7,31	-	-	-	-	-
1,40	7,11	-	-	-	-	-
1,60	6,91	0,0078	0,0099	0,0116	0,0146	0,0172
2,00	6,51	0,0091	0,0111	0,0129	0,0159	0,0186
2,60	5,91	0,0122	0,0142	0,0157	0,0184	0,0207

Belasting 120 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,91	-	-	-	-	-
0,80	7,71	-	-	-	-	-
1,00	7,51	-	-	-	-	-
1,20	7,31	-	-	-	-	-
1,40	7,11	-	-	-	-	-
1,60	6,91	0,0101	0,0124	0,0143	0,0180	0,0212
2,00	6,51	0,0116	0,0139	0,0160	0,0197	0,0229
2,60	5,91	0,0154	0,0176	0,0196	0,0229	0,0257

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,91	-	-	-	-	-
0,80	7,71	-	-	-	-	-
1,00	7,51	-	-	-	-	-
1,20	7,31	-	-	-	-	-
1,40	7,11	-	-	-	-	-
1,60	6,91	0,0131	0,0158	0,0182	0,0228	0,0268
2,00	6,51	0,0150	0,0178	0,0204	0,0249	0,0290
2,60	5,91	0,0196	0,0223	0,0248	0,0290	0,0325

Strookfundering - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 80 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,94	-	-	-	-	-
0,80	7,74	-	-	-	-	-
1,00	7,54	-	-	-	-	-
1,20	7,34	-	-	-	-	-
1,40	7,14	-	-	-	-	-
1,60	6,94	0,0052	0,0062	0,0073	0,0091	0,0107
2,00	6,54	0,0058	0,0069	0,0080	0,0098	0,0114
2,60	5,94	0,0075	0,0086	0,0095	0,0111	0,0125

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,94	-	-	-	-	-
0,80	7,74	-	-	-	-	-
1,00	7,54	-	-	-	-	-
1,20	7,34	-	-	-	-	-
1,40	7,14	-	-	-	-	-
1,60	6,94	0,0067	0,0081	0,0094	0,0118	0,0142
2,00	6,54	0,0076	0,0091	0,0104	0,0128	0,0151
2,60	5,94	0,0099	0,0113	0,0125	0,0146	0,0166

Belasting 120 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,94	-	-	-	-	-
0,80	7,74	-	-	-	-	-
1,00	7,54	-	-	-	-	-
1,20	7,34	-	-	-	-	-
1,40	7,14	-	-	-	-	-
1,60	6,94	0,0082	0,0099	0,0115	0,0146	0,0175
2,00	6,54	0,0093	0,0111	0,0127	0,0158	0,0186
2,60	5,94	0,0120	0,0138	0,0153	0,0180	0,0205

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,94	-	-	-	-	-
0,80	7,74	-	-	-	-	-
1,00	7,54	-	-	-	-	-
1,20	7,34	-	-	-	-	-
1,40	7,14	-	-	-	-	-
1,60	6,94	0,0104	0,0124	0,0145	0,0185	0,0234
2,00	6,54	0,0118	0,0139	0,0161	0,0200	0,0248
2,60	5,94	0,0150	0,0171	0,0191	0,0228	0,0276

Strookfundering - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 80 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	8,00	-	-	-	-	-
0,80	7,80	-	-	-	-	-
1,00	7,60	-	-	-	-	-
1,20	7,40	-	-	-	-	-
1,40	7,20	-	-	-	-	-
1,60	7,00	0,0049	0,0059	0,0068	0,0085	0,0101
2,00	6,60	0,0055	0,0066	0,0075	0,0093	0,0107
2,60	6,00	0,0072	0,0082	0,0091	0,0106	0,0118

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	8,00	-	-	-	-	-
0,80	7,80	-	-	-	-	-
1,00	7,60	-	-	-	-	-
1,20	7,40	-	-	-	-	-
1,40	7,20	-	-	-	-	-
1,60	7,00	0,0063	0,0076	0,0087	0,0109	0,0127
2,00	6,60	0,0072	0,0085	0,0097	0,0118	0,0136
2,60	6,00	0,0094	0,0107	0,0119	0,0137	0,0152

Belasting 120 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	8,00	-	-	-	-	-
0,80	7,80	-	-	-	-	-
1,00	7,60	-	-	-	-	-
1,20	7,40	-	-	-	-	-
1,40	7,20	-	-	-	-	-
1,60	7,00	0,0077	0,0092	0,0105	0,0130	0,0154
2,00	6,60	0,0087	0,0103	0,0118	0,0142	0,0168
2,60	6,00	0,0114	0,0130	0,0143	0,0165	0,0187

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	8,00	-	-	-	-	-
0,80	7,80	-	-	-	-	-
1,00	7,60	-	-	-	-	-
1,20	7,40	-	-	-	-	-
1,40	7,20	-	-	-	-	-
1,60	7,00	0,0096	0,0114	0,0131	0,0165	0,0203
2,00	6,60	0,0109	0,0128	0,0145	0,0183	0,0217
2,60	6,00	0,0141	0,0160	0,0176	0,0209	0,0245

Strookfundering - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 80 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,95	-	-	-	-	-
0,80	7,75	-	-	-	-	-
1,00	7,55	-	-	-	-	-
1,20	7,35	-	-	-	-	-
1,40	7,15	-	-	-	-	-
1,60	6,95	0,0041	0,0050	0,0058	0,0073	0,0085
2,00	6,55	0,0047	0,0056	0,0064	0,0078	0,0090
2,60	5,95	0,0060	0,0069	0,0076	0,0088	0,0098

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,95	-	-	-	-	-
0,80	7,75	-	-	-	-	-
1,00	7,55	-	-	-	-	-
1,20	7,35	-	-	-	-	-
1,40	7,15	-	-	-	-	-
1,60	6,95	0,0054	0,0065	0,0075	0,0093	0,0109
2,00	6,55	0,0061	0,0072	0,0082	0,0101	0,0116
2,60	5,95	0,0079	0,0089	0,0099	0,0114	0,0127

Belasting 120 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,95	-	-	-	-	-
0,80	7,75	-	-	-	-	-
1,00	7,55	-	-	-	-	-
1,20	7,35	-	-	-	-	-
1,40	7,15	-	-	-	-	-
1,60	6,95	0,0066	0,0078	0,0090	0,0112	0,0133
2,00	6,55	0,0074	0,0088	0,0100	0,0121	0,0142
2,60	5,95	0,0096	0,0108	0,0120	0,0138	0,0157

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,95	-	-	-	-	-
0,80	7,75	-	-	-	-	-
1,00	7,55	-	-	-	-	-
1,20	7,35	-	-	-	-	-
1,40	7,15	-	-	-	-	-
1,60	6,95	0,0082	0,0098	0,0112	0,0141	0,0171
2,00	6,55	0,0093	0,0109	0,0124	0,0153	0,0182
2,60	5,95	0,0119	0,0134	0,0148	0,0174	0,0203

Strookfundering - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 80 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,86	-	-	-	-	-
0,80	7,66	-	-	-	-	-
1,00	7,46	-	-	-	-	-
1,20	7,26	-	-	-	-	-
1,40	7,06	-	-	-	-	-
1,60	6,86	0,0043	0,0053	0,0061	0,0076	0,0090
2,00	6,46	0,0049	0,0058	0,0067	0,0082	0,0095
2,60	5,86	0,0061	0,0070	0,0078	0,0090	0,0101

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,86	-	-	-	-	-
0,80	7,66	-	-	-	-	-
1,00	7,46	-	-	-	-	-
1,20	7,26	-	-	-	-	-
1,40	7,06	-	-	-	-	-
1,60	6,86	0,0057	0,0069	0,0079	0,0099	0,0116
2,00	6,46	0,0064	0,0077	0,0087	0,0107	0,0123
2,60	5,86	0,0081	0,0093	0,0103	0,0119	0,0134

Belasting 120 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,86	-	-	-	-	-
0,80	7,66	-	-	-	-	-
1,00	7,46	-	-	-	-	-
1,20	7,26	-	-	-	-	-
1,40	7,06	-	-	-	-	-
1,60	6,86	0,0070	0,0084	0,0097	0,0120	0,0143
2,00	6,46	0,0079	0,0094	0,0106	0,0131	0,0153
2,60	5,86	0,0100	0,0114	0,0125	0,0146	0,0166

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,86	-	-	-	-	-
0,80	7,66	-	-	-	-	-
1,00	7,46	-	-	-	-	-
1,20	7,26	-	-	-	-	-
1,40	7,06	-	-	-	-	-
1,60	6,86	0,0088	0,0105	0,0121	0,0153	0,0188
2,00	6,46	0,0099	0,0117	0,0134	0,0167	0,0200
2,60	5,86	0,0124	0,0142	0,0156	0,0188	0,0218

Strookfundering - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 80 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,89	-	-	-	-	-
0,80	7,69	-	-	-	-	-
1,00	7,49	-	-	-	-	-
1,20	7,29	-	-	-	-	-
1,40	7,09	-	-	-	-	-
1,60	6,89	0,0049	0,0063	0,0073	0,0092	0,0108
2,00	6,49	0,0057	0,0069	0,0080	0,0099	0,0115
2,60	5,89	0,0071	0,0083	0,0093	0,0110	0,0123

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,89	-	-	-	-	-
0,80	7,69	-	-	-	-	-
1,00	7,49	-	-	-	-	-
1,20	7,29	-	-	-	-	-
1,40	7,09	-	-	-	-	-
1,60	6,89	0,0067	0,0082	0,0095	0,0119	0,0140
2,00	6,49	0,0077	0,0092	0,0105	0,0129	0,0150
2,60	5,89	0,0095	0,0111	0,0123	0,0145	0,0165

Belasting 120 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,89	-	-	-	-	-
0,80	7,69	-	-	-	-	-
1,00	7,49	-	-	-	-	-
1,20	7,29	-	-	-	-	-
1,40	7,09	-	-	-	-	-
1,60	6,89	0,0083	0,0100	0,0116	0,0144	0,0172
2,00	6,49	0,0095	0,0112	0,0128	0,0159	0,0187
2,60	5,89	0,0118	0,0136	0,0151	0,0179	0,0204

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,89	-	-	-	-	-
0,80	7,69	-	-	-	-	-
1,00	7,49	-	-	-	-	-
1,20	7,29	-	-	-	-	-
1,40	7,09	-	-	-	-	-
1,60	6,89	0,0105	0,0125	0,0145	0,0184	0,0221
2,00	6,49	0,0119	0,0141	0,0163	0,0202	0,0237
2,60	5,89	0,0147	0,0170	0,0190	0,0229	0,0261

Strookfundering - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 80 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,93	-	-	-	-	-
0,80	7,73	-	-	-	-	-
1,00	7,53	-	-	-	-	-
1,20	7,33	-	-	-	-	-
1,40	7,13	-	-	-	-	-
1,60	6,93	0,0033	0,0045	0,0054	0,0069	0,0090
2,00	6,53	0,0038	0,0049	0,0058	0,0073	0,0095
2,60	5,93	0,0049	0,0059	0,0068	0,0087	0,0103

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,93	-	-	-	-	-
0,80	7,73	-	-	-	-	-
1,00	7,53	-	-	-	-	-
1,20	7,33	-	-	-	-	-
1,40	7,13	-	-	-	-	-
1,60	6,93	0,0048	0,0060	0,0071	0,0100	0,0123
2,00	6,53	0,0055	0,0067	0,0083	0,0108	0,0129
2,60	5,93	0,0069	0,0080	0,0098	0,0121	0,0142

Belasting 120 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,93	-	-	-	-	-
0,80	7,73	-	-	-	-	-
1,00	7,53	-	-	-	-	-
1,20	7,33	-	-	-	-	-
1,40	7,13	-	-	-	-	-
1,60	6,93	0,0061	0,0080	0,0097	0,0126	0,0150
2,00	6,53	0,0069	0,0090	0,0106	0,0136	0,0161
2,60	5,93	0,0086	0,0109	0,0125	0,0153	0,0176

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,93	-	-	-	-	-
0,80	7,73	-	-	-	-	-
1,00	7,53	-	-	-	-	-
1,20	7,33	-	-	-	-	-
1,40	7,13	-	-	-	-	-
1,60	6,93	0,0084	0,0107	0,0126	0,0160	0,0193
2,00	6,53	0,0095	0,0117	0,0137	0,0173	0,0205
2,60	5,93	0,0118	0,0142	0,0161	0,0195	0,0227

Strookfundering - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 80 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,92	-	-	-	-	-
0,80	7,72	-	-	-	-	-
1,00	7,52	-	-	-	-	-
1,20	7,32	-	-	-	-	-
1,40	7,12	-	-	-	-	-
1,60	6,92	0,0064	0,0078	0,0090	0,0113	0,0133
2,00	6,52	0,0072	0,0086	0,0099	0,0121	0,0140
2,60	5,92	0,0091	0,0104	0,0116	0,0137	0,0153

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,92	-	-	-	-	-
0,80	7,72	-	-	-	-	-
1,00	7,52	-	-	-	-	-
1,20	7,32	-	-	-	-	-
1,40	7,12	-	-	-	-	-
1,60	6,92	0,0084	0,0101	0,0117	0,0145	0,0173
2,00	6,52	0,0094	0,0112	0,0128	0,0157	0,0184
2,60	5,92	0,0120	0,0138	0,0153	0,0179	0,0202

Belasting 120 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,92	-	-	-	-	-
0,80	7,72	-	-	-	-	-
1,00	7,52	-	-	-	-	-
1,20	7,32	-	-	-	-	-
1,40	7,12	-	-	-	-	-
1,60	6,92	0,0102	0,0122	0,0141	0,0177	0,0211
2,00	6,52	0,0115	0,0136	0,0155	0,0192	0,0225
2,60	5,92	0,0146	0,0167	0,0186	0,0218	0,0248

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,92	-	-	-	-	-
0,80	7,72	-	-	-	-	-
1,00	7,52	-	-	-	-	-
1,20	7,32	-	-	-	-	-
1,40	7,12	-	-	-	-	-
1,60	6,92	0,0128	0,0153	0,0177	0,0223	0,0268
2,00	6,52	0,0144	0,0170	0,0196	0,0241	0,0289
2,60	5,92	0,0181	0,0208	0,0231	0,0273	0,0317

Strookfundering - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 80 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,71	-	-	-	-	-
0,80	7,51	-	-	-	-	-
1,00	7,31	-	-	-	-	-
1,20	7,11	-	-	-	-	-
1,40	6,91	-	-	-	-	-
1,60	6,71	0,0052	0,0067	0,0079	0,0099	0,0119
2,00	6,31	0,0061	0,0074	0,0086	0,0108	0,0126
2,60	5,71	0,0078	0,0091	0,0102	0,0120	0,0135

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,71	-	-	-	-	-
0,80	7,51	-	-	-	-	-
1,00	7,31	-	-	-	-	-
1,20	7,11	-	-	-	-	-
1,40	6,91	-	-	-	-	-
1,60	6,71	0,0072	0,0088	0,0102	0,0130	0,0152
2,00	6,31	0,0083	0,0099	0,0115	0,0141	0,0162
2,60	5,71	0,0106	0,0122	0,0136	0,0159	0,0177

Belasting 120 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,71	-	-	-	-	-
0,80	7,51	-	-	-	-	-
1,00	7,31	-	-	-	-	-
1,20	7,11	-	-	-	-	-
1,40	6,91	-	-	-	-	-
1,60	6,71	0,0089	0,0109	0,0127	0,0156	0,0184
2,00	6,31	0,0102	0,0123	0,0141	0,0171	0,0198
2,60	5,71	0,0130	0,0151	0,0166	0,0192	0,0217

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,71	-	-	-	-	-
0,80	7,51	-	-	-	-	-
1,00	7,31	-	-	-	-	-
1,20	7,11	-	-	-	-	-
1,40	6,91	-	-	-	-	-
1,60	6,71	0,0115	0,0138	0,0158	0,0196	0,0231
2,00	6,31	0,0131	0,0155	0,0175	0,0215	0,0248
2,60	5,71	0,0165	0,0187	0,0206	0,0242	0,0272

Strookfundering - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 80 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,82	-	-	-	-	-
0,80	7,62	-	-	-	-	-
1,00	7,42	-	-	-	-	-
1,20	7,22	-	-	-	-	-
1,40	7,02	-	-	-	-	-
1,60	6,82	0,0058	0,0072	0,0085	0,0109	0,0129
2,00	6,42	0,0066	0,0080	0,0094	0,0118	0,0137
2,60	5,82	0,0087	0,0102	0,0115	0,0135	0,0151

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,82	-	-	-	-	-
0,80	7,62	-	-	-	-	-
1,00	7,42	-	-	-	-	-
1,20	7,22	-	-	-	-	-
1,40	7,02	-	-	-	-	-
1,60	6,82	0,0078	0,0096	0,0112	0,0141	0,0167
2,00	6,42	0,0089	0,0109	0,0125	0,0154	0,0180
2,60	5,82	0,0118	0,0137	0,0152	0,0177	0,0199

Belasting 120 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,82	-	-	-	-	-
0,80	7,62	-	-	-	-	-
1,00	7,42	-	-	-	-	-
1,20	7,22	-	-	-	-	-
1,40	7,02	-	-	-	-	-
1,60	6,82	0,0097	0,0118	0,0137	0,0172	0,0203
2,00	6,42	0,0112	0,0134	0,0152	0,0188	0,0219
2,60	5,82	0,0146	0,0168	0,0185	0,0218	0,0245

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,82	-	-	-	-	-
0,80	7,62	-	-	-	-	-
1,00	7,42	-	-	-	-	-
1,20	7,22	-	-	-	-	-
1,40	7,02	-	-	-	-	-
1,60	6,82	0,0124	0,0148	0,0171	0,0216	0,0253
2,00	6,42	0,0141	0,0168	0,0192	0,0236	0,0274
2,60	5,82	0,0183	0,0209	0,0233	0,0272	0,0305

Strookfundering - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 80 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,79	-	-	-	-	-
0,80	7,59	-	-	-	-	-
1,00	7,39	-	-	-	-	-
1,20	7,19	-	-	-	-	-
1,40	6,99	-	-	-	-	-
1,60	6,79	0,0049	0,0062	0,0074	0,0095	0,0112
2,00	6,39	0,0055	0,0068	0,0080	0,0101	0,0118
2,60	5,79	0,0069	0,0082	0,0094	0,0113	0,0128

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,79	-	-	-	-	-
0,80	7,59	-	-	-	-	-
1,00	7,39	-	-	-	-	-
1,20	7,19	-	-	-	-	-
1,40	6,99	-	-	-	-	-
1,60	6,79	0,0068	0,0083	0,0097	0,0123	0,0147
2,00	6,39	0,0075	0,0093	0,0107	0,0132	0,0157
2,60	5,79	0,0095	0,0112	0,0126	0,0151	0,0172

Belasting 120 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,79	-	-	-	-	-
0,80	7,59	-	-	-	-	-
1,00	7,39	-	-	-	-	-
1,20	7,19	-	-	-	-	-
1,40	6,99	-	-	-	-	-
1,60	6,79	0,0084	0,0102	0,0119	0,0151	0,0179
2,00	6,39	0,0095	0,0114	0,0130	0,0163	0,0191
2,60	5,79	0,0119	0,0138	0,0155	0,0186	0,0212

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,79	-	-	-	-	-
0,80	7,59	-	-	-	-	-
1,00	7,39	-	-	-	-	-
1,20	7,19	-	-	-	-	-
1,40	6,99	-	-	-	-	-
1,60	6,79	0,0107	0,0129	0,0151	0,0190	0,0225
2,00	6,39	0,0120	0,0145	0,0167	0,0205	0,0241
2,60	5,79	0,0150	0,0175	0,0197	0,0234	0,0266

Strookfundering - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 80 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,69	-	-	-	-	-
0,80	7,49	-	-	-	-	-
1,00	7,29	-	-	-	-	-
1,20	7,09	-	-	-	-	-
1,40	6,89	-	-	-	-	-
1,60	6,69	0,0036	0,0044	0,0051	0,0064	0,0076
2,00	6,29	0,0040	0,0048	0,0054	0,0067	0,0079
2,60	5,69	0,0048	0,0054	0,0059	0,0070	0,0079

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,69	-	-	-	-	-
0,80	7,49	-	-	-	-	-
1,00	7,29	-	-	-	-	-
1,20	7,09	-	-	-	-	-
1,40	6,89	-	-	-	-	-
1,60	6,69	0,0047	0,0056	0,0066	0,0082	0,0098
2,00	6,29	0,0052	0,0062	0,0071	0,0087	0,0103
2,60	5,69	0,0062	0,0070	0,0078	0,0092	0,0105

Belasting 120 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,69	-	-	-	-	-
0,80	7,49	-	-	-	-	-
1,00	7,29	-	-	-	-	-
1,20	7,09	-	-	-	-	-
1,40	6,89	-	-	-	-	-
1,60	6,69	0,0057	0,0069	0,0080	0,0101	0,0123
2,00	6,29	0,0064	0,0076	0,0086	0,0107	0,0129
2,60	5,69	0,0075	0,0086	0,0095	0,0114	0,0135

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m				
diepte	rel. peil	0,40	0,50	0,60	0,80	1,00
0,60	7,69	-	-	-	-	-
0,80	7,49	-	-	-	-	-
1,00	7,29	-	-	-	-	-
1,20	7,09	-	-	-	-	-
1,40	6,89	-	-	-	-	-
1,60	6,69	0,0072	0,0086	0,0101	0,0131	0,0178
2,00	6,29	0,0080	0,0095	0,0109	0,0143	0,0191
2,60	5,69	0,0094	0,0107	0,0119	0,0151	0,0197

Zoelfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -

* Aangezien de sondeerdiepte niet volstond om een exacte zetting te berekenen, werd er gebruik gemaakt van een fictive puntweerstand $Q_c = 2,0 \text{ MN/m}^2$ om de exacte zetting te berekenen

- Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,56	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,16	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,56	0,0081	0,0097	0,0119	0,0151	0,0180	0,0206	0,0245	0,0283
3,00	5,56	0,0099	0,0111	0,0127	0,0152	0,0172	0,0194	0,0230	0,0263
4,00	4,56	0,0068	0,0078	0,0091	0,0110	0,0125	0,0148	0,0179	0,0204

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,56	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,16	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,56	0,0121	0,0143	0,0175	0,0220	0,0275	0,0334	0,0380	0,0431
3,00	5,56	0,0149	0,0167	0,0191	0,0228	0,0282	0,0333	0,0376	0,0427
4,00	4,56	0,0112	0,0128	0,0149	0,0182	0,0238	0,0280	0,0324	0,0370

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,56	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,16	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,56	0,0154	0,0182	0,0221	0,0279	0,0365	0,0427	0,0498	0,0573
3,00	5,56	0,0188	0,0211	0,0243	0,0308	0,0376	0,0439	0,0511	0,0579
4,00	4,56	0,0149	0,0169	0,0197	0,0268	0,0327	0,0390	0,0460	0,0527

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,56	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,16	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,56	0,0209	0,0246	0,0297	0,0409	0,0504	0,0611	0,0717	0,0846
3,00	5,56	0,0251	0,0282	0,0339	0,0436	0,0529	0,0634	0,0741	0,0865
4,00	4,56	0,0206	0,0236	0,0297	0,0387	0,0486	0,0591	0,0713	0,0822

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,56	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,16	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,56	0,0255	0,0298	0,0380	0,0502	0,0636	0,0768	0,0925	*0,1061
3,00	5,56	0,0301	0,0347	0,0427	0,0540	0,0673	0,0806	0,0960	*0,1107
4,00	4,56	0,0254	0,0307	0,0379	0,0496	0,0631	0,0788	0,0920	*0,1090

Zoelfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,51	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,11	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,51	0,0104	0,0129	0,0157	0,0197	0,0230	0,0259	0,0285	0,0309
3,00	5,51	0,0136	0,0150	0,0168	0,0192	0,0214	0,0232	0,0249	0,0265
4,00	4,51	0,0070	0,0079	0,0092	0,0109	0,0124	0,0139	0,0150	0,0162

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,51	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,11	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,51	0,0167	0,0198	0,0238	0,0296	0,0345	0,0388	0,0442	0,0499
3,00	5,51	0,0211	0,0232	0,0260	0,0300	0,0334	0,0371	0,0423	0,0467
4,00	4,51	0,0123	0,0139	0,0161	0,0193	0,0221	0,0262	0,0307	0,0345

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,51	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,11	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,51	0,0218	0,0255	0,0306	0,0377	0,0439	0,0522	0,0592	0,0651
3,00	5,51	0,0271	0,0298	0,0334	0,0386	0,0445	0,0512	0,0571	0,0624
4,00	4,51	0,0166	0,0188	0,0218	0,0262	0,0321	0,0386	0,0435	0,0486

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,51	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,11	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,51	0,0300	0,0350	0,0416	0,0513	0,0632	0,0728	0,0818	0,0901
3,00	5,51	0,0364	0,0402	0,0452	0,0540	0,0640	0,0723	0,0804	0,0885
4,00	4,51	0,0238	0,0269	0,0311	0,0410	0,0494	0,0573	0,0646	0,0733

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,51	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,11	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,51	0,0369	0,0428	0,0508	0,0650	0,0781	0,0898	0,1008	0,1136
3,00	5,51	0,0439	0,0484	0,0547	0,0678	0,0790	0,0896	0,1010	0,1128
4,00	4,51	0,0296	0,0334	0,0402	0,0523	0,0629	0,0727	0,0849	0,0991

Zoelfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -

* Aangezien de sondeerdiepte niet volstond om een exacte zetting te berekenen, werd er gebruik gemaakt van een fictive puntweerstand $Q_c = 2,0 \text{ MN/m}^2$ om de exacte zetting te berekenen

- Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,54	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,14	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,54	0,0088	0,0103	0,0123	0,0152	0,0177	0,0202	0,0224	0,0252
3,00	5,54	0,0125	0,0133	0,0145	0,0161	0,0177	0,0195	0,0212	0,0237
4,00	4,54	0,0037	0,0043	0,0052	0,0065	0,0078	0,0093	0,0108	0,0129

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,54	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,14	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,54	0,0128	0,0149	0,0177	0,0218	0,0258	0,0303	0,0357	0,0414
3,00	5,54	0,0178	0,0191	0,0208	0,0238	0,0267	0,0312	0,0364	0,0421
4,00	4,54	0,0063	0,0073	0,0087	0,0115	0,0143	0,0190	0,0243	0,0296

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,54	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,14	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,54	0,0162	0,0188	0,0222	0,0276	0,0334	0,0407	0,0489	0,0558
3,00	5,54	0,0219	0,0235	0,0260	0,0299	0,0355	0,0427	0,0502	0,0568
4,00	4,54	0,0084	0,0098	0,0121	0,0160	0,0224	0,0294	0,0368	0,0440

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,54	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,14	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,54	0,0216	0,0249	0,0296	0,0377	0,0484	0,0594	0,0700	0,0800
3,00	5,54	0,0281	0,0305	0,0341	0,0418	0,0526	0,0620	0,0725	0,0822
4,00	4,54	0,0121	0,0143	0,0176	0,0269	0,0372	0,0480	0,0582	0,0676

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,54	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,14	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,54	0,0261	0,0301	0,0358	0,0481	0,0618	0,0751	0,0874	*0,0997
3,00	5,54	0,0331	0,0363	0,0412	0,0530	0,0660	0,0788	0,0909	*0,1046
4,00	4,54	0,0153	0,0181	0,0243	0,0373	0,0505	0,0633	0,0754	*0,0916

Zoelfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -

* Aangezien de sondeerdiepte niet volstond om een exacte zetting te berekenen, werd er gebruik gemaakt van een fictive puntweerstand $Q_c=2,0 \text{ MN/m}^2$ om de exacte zetting te berekenen

- Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,60	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,20	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,60	0,0085	0,0100	0,0119	0,0145	0,0166	0,0186	0,0211	0,0237
3,00	5,60	0,0120	0,0127	0,0138	0,0151	0,0162	0,0180	0,0195	0,0216
4,00	4,60	0,0032	0,0037	0,0042	0,0052	0,0062	0,0077	0,0092	0,0110

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,60	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,20	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,60	0,0124	0,0144	0,0170	0,0205	0,0244	0,0286	0,0321	0,0357
3,00	5,60	0,0171	0,0183	0,0197	0,0220	0,0248	0,0284	0,0314	0,0352
4,00	4,60	0,0053	0,0061	0,0071	0,0096	0,0125	0,0155	0,0184	0,0232

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,60	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,20	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,60	0,0157	0,0181	0,0212	0,0263	0,0317	0,0365	0,0421	0,0504
3,00	5,60	0,0211	0,0225	0,0243	0,0283	0,0327	0,0371	0,0439	0,0514
4,00	4,60	0,0071	0,0081	0,0099	0,0140	0,0182	0,0231	0,0309	0,0389

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,60	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,20	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,60	0,0210	0,0241	0,0284	0,0361	0,0432	0,0536	0,0652	0,0748
3,00	5,60	0,0271	0,0291	0,0326	0,0389	0,0459	0,0574	0,0676	0,0765
4,00	4,60	0,0101	0,0122	0,0158	0,0217	0,0308	0,0425	0,0520	0,0615

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,60	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,20	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,60	0,0253	0,0289	0,0347	0,0442	0,0558	0,0706	0,0826	0,0942
3,00	5,60	0,0319	0,0348	0,0397	0,0475	0,0609	0,0738	0,0856	0,0979
4,00	4,60	0,0131	0,0160	0,0206	0,0306	0,0450	0,0571	0,0693	*0,0849

Zoelfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,55	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,15	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,55	0,0071	0,0083	0,0099	0,0123	0,0142	0,0160	0,0177	0,0199
3,00	5,55	0,0076	0,0083	0,0093	0,0108	0,0121	0,0134	0,0148	0,0166
4,00	4,55	0,0049	0,0054	0,0062	0,0073	0,0082	0,0093	0,0106	0,0121

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,55	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,15	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,55	0,0104	0,0121	0,0144	0,0176	0,0207	0,0240	0,0276	0,0321
3,00	5,55	0,0112	0,0124	0,0139	0,0163	0,0187	0,0217	0,0256	0,0299
4,00	4,55	0,0080	0,0089	0,0101	0,0123	0,0147	0,0176	0,0216	0,0262

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,55	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,15	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,55	0,0131	0,0152	0,0180	0,0224	0,0270	0,0317	0,0380	0,0462
3,00	5,55	0,0141	0,0156	0,0176	0,0210	0,0252	0,0303	0,0366	0,0450
4,00	4,55	0,0105	0,0117	0,0136	0,0170	0,0212	0,0268	0,0346	0,0412

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,55	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,15	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,55	0,0177	0,0204	0,0242	0,0308	0,0386	0,0492	0,0597	0,0721
3,00	5,55	0,0188	0,0209	0,0240	0,0300	0,0381	0,0488	0,0599	0,0715
4,00	4,55	0,0146	0,0165	0,0197	0,0262	0,0355	0,0462	0,0588	0,0690

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,55	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,15	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,55	0,0214	0,0247	0,0296	0,0384	0,0507	0,0641	0,0791	0,0913
3,00	5,55	0,0225	0,0253	0,0298	0,0387	0,0520	0,0664	0,0799	0,0921
4,00	4,55	0,0181	0,0207	0,0251	0,0352	0,0494	0,0649	0,0776	0,0900

Zoelfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
 Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,46	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,06	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,46	0,0075	0,0088	0,0106	0,0130	0,0151	0,0172	0,0193	0,0215
3,00	5,46	0,0078	0,0086	0,0097	0,0112	0,0127	0,0143	0,0160	0,0178
4,00	4,46	0,0055	0,0061	0,0068	0,0077	0,0088	0,0099	0,0114	0,0129

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,46	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,06	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,46	0,0112	0,0130	0,0155	0,0191	0,0225	0,0264	0,0297	0,0345
3,00	5,46	0,0118	0,0131	0,0147	0,0175	0,0203	0,0235	0,0267	0,0313
4,00	4,46	0,0090	0,0099	0,0112	0,0134	0,0162	0,0188	0,0222	0,0270

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,46	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,06	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,46	0,0142	0,0165	0,0196	0,0243	0,0294	0,0345	0,0409	0,0490
3,00	5,46	0,0150	0,0166	0,0189	0,0229	0,0273	0,0322	0,0392	0,0468
4,00	4,46	0,0118	0,0131	0,0150	0,0188	0,0225	0,0287	0,0357	0,0426

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,46	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,06	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,46	0,0192	0,0222	0,0265	0,0339	0,0416	0,0521	0,0629	0,0746
3,00	5,46	0,0201	0,0224	0,0259	0,0325	0,0409	0,0516	0,0623	0,0735
4,00	4,46	0,0164	0,0185	0,0220	0,0282	0,0383	0,0482	0,0603	0,0699

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,46	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,06	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,46	0,0234	0,0271	0,0326	0,0420	0,0550	0,0678	0,0826	0,0956
3,00	5,46	0,0243	0,0274	0,0325	0,0417	0,0551	0,0692	0,0823	0,0950
4,00	4,46	0,0204	0,0234	0,0277	0,0382	0,0518	0,0668	0,0802	0,0925

Zoelfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,49	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,09	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,49	0,0089	0,0106	0,0128	0,0159	0,0185	0,0210	0,0235	0,0257
3,00	5,49	0,0134	0,0146	0,0160	0,0178	0,0197	0,0215	0,0231	0,0247
4,00	4,49	0,0052	0,0058	0,0067	0,0079	0,0093	0,0107	0,0120	0,0133

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,49	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,09	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,49	0,0134	0,0157	0,0188	0,0234	0,0276	0,0314	0,0356	0,0408
3,00	5,49	0,0198	0,0215	0,0236	0,0270	0,0300	0,0334	0,0367	0,0415
4,00	4,49	0,0086	0,0097	0,0114	0,0141	0,0167	0,0198	0,0235	0,0283

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,49	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,09	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,49	0,0171	0,0200	0,0238	0,0298	0,0351	0,0410	0,0480	0,0579
3,00	5,49	0,0248	0,0269	0,0299	0,0344	0,0391	0,0444	0,0514	0,0612
4,00	4,49	0,0115	0,0132	0,0155	0,0193	0,0237	0,0300	0,0377	0,0467

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,49	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,09	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,49	0,0232	0,0270	0,0324	0,0406	0,0496	0,0605	0,0749	0,0879
3,00	5,49	0,0326	0,0356	0,0398	0,0469	0,0557	0,0681	0,0814	0,0936
4,00	4,49	0,0164	0,0189	0,0224	0,0293	0,0398	0,0526	0,0662	0,0773

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,49	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,09	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,49	0,0284	0,0331	0,0396	0,0502	0,0642	0,0809	0,0975	0,1113
3,00	5,49	0,0388	0,0426	0,0480	0,0584	0,0735	0,0903	0,1049	0,1180
4,00	4,49	0,0207	0,0238	0,0288	0,0398	0,0563	0,0732	0,0874	0,1015

Zoelfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,53	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,13	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,53	0,0061	0,0075	0,0093	0,0129	0,0158	0,0182	0,0207	0,0229
3,00	5,53	0,0096	0,0105	0,0125	0,0151	0,0173	0,0192	0,0211	0,0229
4,00	4,53	0,0035	0,0048	0,0063	0,0082	0,0100	0,0116	0,0132	0,0147

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,53	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,13	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,53	0,0095	0,0114	0,0150	0,0196	0,0237	0,0277	0,0315	0,0364
3,00	5,53	0,0149	0,0168	0,0196	0,0233	0,0268	0,0304	0,0337	0,0385
4,00	4,53	0,0073	0,0091	0,0113	0,0147	0,0180	0,0212	0,0249	0,0298

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,53	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,13	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,53	0,0124	0,0156	0,0196	0,0252	0,0307	0,0361	0,0433	0,0523
3,00	5,53	0,0193	0,0218	0,0251	0,0302	0,0352	0,0406	0,0480	0,0578
4,00	4,53	0,0104	0,0125	0,0156	0,0205	0,0251	0,0312	0,0396	0,0490

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,53	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,13	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,53	0,0183	0,0220	0,0270	0,0351	0,0437	0,0548	0,0682	0,0827
3,00	5,53	0,0263	0,0295	0,0342	0,0419	0,0512	0,0638	0,0784	0,0912
4,00	4,53	0,0154	0,0186	0,0233	0,0309	0,0422	0,0553	0,0697	0,0827

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,53	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,13	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,53	0,0228	0,0272	0,0334	0,0437	0,0578	0,0750	0,0917	0,1074
3,00	5,53	0,0318	0,0359	0,0420	0,0526	0,0685	0,0863	0,1029	0,1170
4,00	4,53	0,0199	0,0240	0,0299	0,0420	0,0593	0,0771	0,0937	0,1081

Zoelfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -

* Aangezien de sondeerdiepte niet volstond om een exacte zetting te berekenen, werd er gebruik gemaakt van een fictive puntweerstand $Q_c = 2,0 \text{ MN/m}^2$ om de exacte zetting te berekenen

- Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,52	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,12	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,52	0,0108	0,0127	0,0153	0,0189	0,0219	0,0247	0,0272	0,0295
3,00	5,52	0,0154	0,0167	0,0183	0,0205	0,0225	0,0244	0,0260	0,0279
4,00	4,52	0,0042	0,0049	0,0057	0,0071	0,0084	0,0099	0,0112	0,0126

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,52	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,12	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,52	0,0158	0,0185	0,0220	0,0270	0,0315	0,0356	0,0410	0,0475
3,00	5,52	0,0222	0,0240	0,0263	0,0299	0,0331	0,0369	0,0419	0,0481
4,00	4,52	0,0070	0,0081	0,0096	0,0124	0,0147	0,0189	0,0240	0,0295

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,52	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,12	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,52	0,0200	0,0232	0,0275	0,0338	0,0394	0,0466	0,0558	0,0652
3,00	5,52	0,0273	0,0296	0,0327	0,0373	0,0422	0,0496	0,0582	0,0661
4,00	4,52	0,0094	0,0108	0,0131	0,0166	0,0222	0,0296	0,0385	0,0453

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,52	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,12	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,52	0,0267	0,0308	0,0365	0,0447	0,0560	0,0693	0,0801	0,0900
3,00	5,52	0,0352	0,0382	0,0425	0,0499	0,0612	0,0729	0,0832	0,0923
4,00	4,52	0,0133	0,0156	0,0187	0,0265	0,0380	0,0491	0,0593	0,0688

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,52	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,12	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,52	0,0322	0,0371	0,0437	0,0558	0,0720	0,0861	0,0984	*0,1113
3,00	5,52	0,0414	0,0452	0,0502	0,0623	0,0778	0,0904	0,1025	*0,1163
4,00	4,52	0,0167	0,0194	0,0247	0,0376	0,0517	0,0645	0,0766	*0,0932

Zoelfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,31	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,91	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,31	0,0095	0,0114	0,0137	0,0172	0,0199	0,0223	0,0247	0,0267
3,00	5,31	0,0117	0,0127	0,0143	0,0164	0,0180	0,0198	0,0213	0,0229
4,00	4,31	0,0058	0,0067	0,0078	0,0092	0,0106	0,0118	0,0130	0,0145

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,31	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,91	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,31	0,0144	0,0168	0,0203	0,0249	0,0290	0,0328	0,0368	0,0432
3,00	5,31	0,0175	0,0193	0,0214	0,0247	0,0276	0,0309	0,0348	0,0402
4,00	4,31	0,0100	0,0113	0,0130	0,0157	0,0183	0,0213	0,0261	0,0308

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,31	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,91	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,31	0,0183	0,0217	0,0256	0,0315	0,0367	0,0432	0,0507	0,0593
3,00	5,31	0,0221	0,0242	0,0270	0,0314	0,0361	0,0424	0,0495	0,0588
4,00	4,31	0,0133	0,0150	0,0175	0,0213	0,0257	0,0331	0,0403	0,0498

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,31	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,91	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,31	0,0252	0,0290	0,0344	0,0426	0,0524	0,0636	0,0783	0,0910
3,00	5,31	0,0292	0,0321	0,0362	0,0432	0,0533	0,0653	0,0793	0,0909
4,00	4,31	0,0186	0,0213	0,0249	0,0329	0,0436	0,0563	0,0701	0,0809

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,31	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,91	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,31	0,0305	0,0352	0,0416	0,0529	0,0675	0,0846	0,1007	0,1151
3,00	5,31	0,0349	0,0387	0,0441	0,0554	0,0703	0,0877	0,1020	0,1159
4,00	4,31	0,0233	0,0265	0,0316	0,0439	0,0605	0,0774	0,0922	0,1058

Zoelfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,42	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,02	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,42	0,0103	0,0125	0,0152	0,0188	0,0219	0,0247	0,0273	0,0295
3,00	5,42	0,0138	0,0150	0,0166	0,0188	0,0209	0,0228	0,0245	0,0262
4,00	4,42	0,0057	0,0065	0,0077	0,0094	0,0109	0,0123	0,0136	0,0152

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,42	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,02	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,42	0,0157	0,0186	0,0221	0,0274	0,0320	0,0362	0,0408	0,0463
3,00	5,42	0,0205	0,0223	0,0247	0,0284	0,0317	0,0350	0,0396	0,0447
4,00	4,42	0,0096	0,0111	0,0131	0,0161	0,0190	0,0221	0,0264	0,0316

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,42	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,02	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,42	0,0202	0,0235	0,0280	0,0346	0,0404	0,0470	0,0547	0,0636
3,00	5,42	0,0257	0,0280	0,0312	0,0359	0,0408	0,0469	0,0546	0,0635
4,00	4,42	0,0130	0,0150	0,0177	0,0219	0,0272	0,0338	0,0419	0,0502

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,42	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,02	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,42	0,0273	0,0317	0,0377	0,0466	0,0565	0,0687	0,0820	0,0928
3,00	5,42	0,0338	0,0371	0,0415	0,0489	0,0590	0,0705	0,0830	0,0938
4,00	4,42	0,0187	0,0214	0,0254	0,0334	0,0441	0,0568	0,0678	0,0783

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,42	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,02	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,42	0,0333	0,0386	0,0455	0,0575	0,0722	0,0886	0,1030	0,1163
3,00	5,42	0,0404	0,0443	0,0501	0,0613	0,0761	0,0916	0,1050	0,1176
4,00	4,42	0,0233	0,0267	0,0323	0,0447	0,0610	0,0753	0,0886	0,1014

Zoelfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,39	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,99	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,39	0,0085	0,0105	0,0129	0,0162	0,0192	0,0218	0,0242	0,0263
3,00	5,39	0,0134	0,0147	0,0164	0,0188	0,0208	0,0226	0,0243	0,0259
4,00	4,39	0,0051	0,0058	0,0070	0,0087	0,0100	0,0114	0,0126	0,0146

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,39	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,99	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,39	0,0132	0,0157	0,0190	0,0240	0,0282	0,0321	0,0381	0,0430
3,00	5,39	0,0199	0,0219	0,0245	0,0282	0,0315	0,0359	0,0402	0,0450
4,00	4,39	0,0086	0,0101	0,0120	0,0148	0,0175	0,0221	0,0260	0,0307

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,39	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,99	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,39	0,0170	0,0200	0,0243	0,0303	0,0358	0,0434	0,0504	0,0587
3,00	5,39	0,0251	0,0277	0,0309	0,0357	0,0419	0,0477	0,0545	0,0629
4,00	4,39	0,0118	0,0137	0,0162	0,0202	0,0265	0,0326	0,0402	0,0483

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,39	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,99	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,39	0,0233	0,0274	0,0329	0,0418	0,0520	0,0632	0,0762	0,0904
3,00	5,39	0,0333	0,0367	0,0411	0,0501	0,0593	0,0702	0,0838	0,0988
4,00	4,39	0,0170	0,0196	0,0233	0,0322	0,0422	0,0545	0,0690	0,0838

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,39	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,99	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,39	0,0286	0,0335	0,0401	0,0527	0,0662	0,0823	0,1016	0,1203
3,00	5,39	0,0398	0,0438	0,0501	0,0620	0,0759	0,0925	0,1112	0,1300
4,00	4,39	0,0212	0,0245	0,0314	0,0429	0,0585	0,0771	0,0963	0,1159

Zoelfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -

* Aangezien de sondeerdiepte niet volstond om een exacte zetting te berekenen, werd er gebruik gemaakt van een fictive puntweerstand $Q_c = 2,0 \text{ MN/m}^2$ om de exacte zetting te berekenen

- Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,29	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,89	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,29	0,0057	0,0067	0,0080	0,0100	0,0118	0,0135	0,0156	0,0186
3,00	5,29	0,0048	0,0054	0,0062	0,0076	0,0091	0,0105	0,0126	0,0154
4,00	4,29	0,0031	0,0037	0,0046	0,0059	0,0072	0,0086	0,0107	0,0130

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,29	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,89	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,29	0,0083	0,0095	0,0114	0,0143	0,0173	0,0215	0,0278	0,0351
3,00	5,29	0,0071	0,0080	0,0094	0,0119	0,0149	0,0192	0,0262	0,0334
4,00	4,29	0,0053	0,0064	0,0078	0,0102	0,0139	0,0188	0,0255	0,0332

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,29	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,89	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,29	0,0103	0,0119	0,0142	0,0180	0,0233	0,0313	0,0408	0,0510
3,00	5,29	0,0090	0,0102	0,0122	0,0158	0,0218	0,0303	0,0405	0,0499
4,00	4,29	0,0072	0,0086	0,0106	0,0153	0,0218	0,0319	0,0421	0,0515

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,29	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,89	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,29	0,0137	0,0159	0,0191	0,0264	0,0376	0,0511	0,0655	0,0780
3,00	5,29	0,0121	0,0140	0,0171	0,0255	0,0380	0,0518	0,0655	0,0786
4,00	4,29	0,0104	0,0124	0,0164	0,0266	0,0405	0,0549	0,0687	0,0817

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,29	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,89	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,29	0,0165	0,0192	0,0238	0,0358	0,0516	0,0691	0,0850	*0,0999
3,00	5,29	0,0148	0,0172	0,0225	0,0362	0,0529	0,0700	0,0861	*0,1038
4,00	4,29	0,0132	0,0164	0,0227	0,0386	0,0562	0,0740	0,0904	*0,1113

Zoelfundering - lengte/breedte = 1/1 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,56	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,16	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,56	0,0065	0,0081	0,0100	0,0129	0,0155	0,0178	0,0199	0,0227
3,00	5,56	0,0088	0,0099	0,0113	0,0136	0,0154	0,0172	0,0189	0,0217
4,00	4,56	0,0059	0,0068	0,0080	0,0097	0,0112	0,0125	0,0140	0,0167

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,56	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,16	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,56	0,0099	0,0120	0,0148	0,0189	0,0225	0,0267	0,0320	0,0362
3,00	5,56	0,0131	0,0148	0,0171	0,0203	0,0234	0,0277	0,0323	0,0359
4,00	4,56	0,0098	0,0112	0,0131	0,0159	0,0192	0,0237	0,0272	0,0304

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,56	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,16	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,56	0,0128	0,0153	0,0187	0,0238	0,0292	0,0360	0,0414	0,0470
3,00	5,56	0,0166	0,0187	0,0215	0,0258	0,0317	0,0373	0,0421	0,0479
4,00	4,56	0,0129	0,0147	0,0173	0,0217	0,0277	0,0323	0,0373	0,0430

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,56	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,16	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,56	0,0175	0,0207	0,0253	0,0334	0,0420	0,0496	0,0582	0,0673
3,00	5,56	0,0221	0,0249	0,0288	0,0371	0,0446	0,0525	0,0608	0,0693
4,00	4,56	0,0179	0,0204	0,0240	0,0328	0,0397	0,0481	0,0566	0,0655

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,56	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,16	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,56	0,0213	0,0252	0,0306	0,0421	0,0516	0,0627	0,0735	0,0864
3,00	5,56	0,0265	0,0299	0,0354	0,0459	0,0554	0,0663	0,0777	0,0905
4,00	4,56	0,0220	0,0251	0,0317	0,0409	0,0510	0,0622	0,0741	0,0867

Zoelfundering - lengte/breedte = 1/1 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,51	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,11	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,51	0,0083	0,0104	0,0132	0,0171	0,0201	0,0229	0,0254	0,0276
3,00	5,51	0,0123	0,0135	0,0154	0,0176	0,0196	0,0213	0,0228	0,0243
4,00	4,51	0,0060	0,0069	0,0081	0,0098	0,0112	0,0124	0,0136	0,0146

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,51	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,11	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,51	0,0137	0,0166	0,0203	0,0257	0,0302	0,0344	0,0380	0,0417
3,00	5,51	0,0192	0,0211	0,0236	0,0273	0,0305	0,0333	0,0361	0,0399
4,00	4,51	0,0106	0,0122	0,0142	0,0172	0,0198	0,0219	0,0253	0,0289

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,51	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,11	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,51	0,0181	0,0215	0,0262	0,0329	0,0387	0,0438	0,0499	0,0563
3,00	5,51	0,0245	0,0270	0,0302	0,0351	0,0393	0,0435	0,0501	0,0548
4,00	4,51	0,0144	0,0165	0,0193	0,0233	0,0268	0,0320	0,0371	0,0416

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,51	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,11	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,51	0,0252	0,0298	0,0359	0,0448	0,0528	0,0626	0,0710	0,0784
3,00	5,51	0,0329	0,0363	0,0408	0,0475	0,0555	0,0633	0,0705	0,0773
4,00	4,51	0,0207	0,0236	0,0275	0,0336	0,0420	0,0489	0,0553	0,0618

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,51	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,11	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,51	0,0311	0,0366	0,0439	0,0544	0,0670	0,0774	0,0872	0,0963
3,00	5,51	0,0396	0,0436	0,0493	0,0586	0,0693	0,0783	0,0872	0,0956
4,00	4,51	0,0258	0,0294	0,0341	0,0447	0,0536	0,0622	0,0704	0,0801

Zoelfundering - lengte/breedte = 1/1 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,54	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,14	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,54	0,0072	0,0087	0,0106	0,0133	0,0155	0,0175	0,0195	0,0216
3,00	5,54	0,0116	0,0125	0,0135	0,0150	0,0163	0,0177	0,0191	0,0205
4,00	4,54	0,0032	0,0037	0,0044	0,0055	0,0066	0,0078	0,0090	0,0101

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,54	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,14	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,54	0,0108	0,0127	0,0153	0,0190	0,0223	0,0256	0,0288	0,0334
3,00	5,54	0,0165	0,0178	0,0194	0,0217	0,0242	0,0266	0,0298	0,0341
4,00	4,54	0,0054	0,0063	0,0075	0,0096	0,0118	0,0142	0,0178	0,0220

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,54	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,14	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,54	0,0137	0,0161	0,0192	0,0238	0,0282	0,0328	0,0389	0,0450
3,00	5,54	0,0203	0,0218	0,0238	0,0272	0,0305	0,0353	0,0410	0,0471
4,00	4,54	0,0072	0,0083	0,0101	0,0132	0,0168	0,0216	0,0274	0,0337

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,54	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,14	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,54	0,0184	0,0214	0,0255	0,0319	0,0389	0,0477	0,0565	0,0658
3,00	5,54	0,0260	0,0280	0,0310	0,0360	0,0428	0,0514	0,0598	0,0684
4,00	4,54	0,0102	0,0119	0,0147	0,0201	0,0280	0,0367	0,0450	0,0537

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,54	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,14	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,54	0,0223	0,0258	0,0308	0,0390	0,0496	0,0608	0,0717	0,0823
3,00	5,54	0,0303	0,0330	0,0368	0,0445	0,0542	0,0651	0,0759	0,0861
4,00	4,54	0,0127	0,0151	0,0187	0,0273	0,0383	0,0495	0,0601	0,0703

Zoelfundering - lengte/breedte = 1/1 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,60	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,20	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,60	0,0071	0,0085	0,0102	0,0127	0,0148	0,0166	0,0182	0,0202
3,00	5,60	0,0112	0,0120	0,0129	0,0142	0,0152	0,0162	0,0175	0,0189
4,00	4,60	0,0027	0,0032	0,0037	0,0045	0,0053	0,0060	0,0073	0,0085

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,60	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,20	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,60	0,0105	0,0123	0,0148	0,0182	0,0210	0,0241	0,0273	0,0307
3,00	5,60	0,0160	0,0171	0,0185	0,0204	0,0225	0,0248	0,0277	0,0301
4,00	4,60	0,0046	0,0053	0,0062	0,0077	0,0098	0,0124	0,0149	0,0172

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,60	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,20	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,60	0,0133	0,0156	0,0186	0,0226	0,0268	0,0312	0,0355	0,0394
3,00	5,60	0,0196	0,0210	0,0228	0,0254	0,0286	0,0325	0,0359	0,0409
4,00	4,60	0,0062	0,0070	0,0083	0,0111	0,0146	0,0180	0,0218	0,0275

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,60	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,20	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,60	0,0179	0,0209	0,0246	0,0307	0,0370	0,0429	0,0505	0,0602
3,00	5,60	0,0253	0,0270	0,0294	0,0344	0,0397	0,0456	0,0543	0,0635
4,00	4,60	0,0087	0,0100	0,0126	0,0175	0,0225	0,0304	0,0401	0,0483

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,60	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,20	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,60	0,0217	0,0251	0,0297	0,0377	0,0453	0,0553	0,0676	0,0776
3,00	5,60	0,0296	0,0317	0,0354	0,0419	0,0488	0,0604	0,0712	0,0806
4,00	4,60	0,0107	0,0130	0,0163	0,0230	0,0314	0,0443	0,0544	0,0644

Zoelfundering - lengte/breedte = 1/1 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,55	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,15	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,55	0,0056	0,0070	0,0085	0,0107	0,0125	0,0142	0,0157	0,0171
3,00	5,55	0,0069	0,0075	0,0085	0,0098	0,0110	0,0120	0,0131	0,0142
4,00	4,55	0,0043	0,0049	0,0056	0,0066	0,0074	0,0082	0,0091	0,0100

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,55	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,15	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,55	0,0087	0,0103	0,0124	0,0154	0,0180	0,0206	0,0232	0,0262
3,00	5,55	0,0101	0,0112	0,0126	0,0146	0,0166	0,0185	0,0211	0,0237
4,00	4,55	0,0070	0,0079	0,0091	0,0108	0,0125	0,0147	0,0170	0,0199

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,55	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,15	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,55	0,0111	0,0130	0,0156	0,0193	0,0228	0,0266	0,0305	0,0355
3,00	5,55	0,0127	0,0141	0,0159	0,0187	0,0215	0,0251	0,0291	0,0338
4,00	4,55	0,0093	0,0104	0,0120	0,0145	0,0176	0,0206	0,0255	0,0313

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,55	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,15	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,55	0,0150	0,0175	0,0209	0,0261	0,0317	0,0383	0,0457	0,0553
3,00	5,55	0,0169	0,0187	0,0213	0,0257	0,0308	0,0372	0,0466	0,0551
4,00	4,55	0,0129	0,0145	0,0169	0,0214	0,0273	0,0342	0,0441	0,0542

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,55	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,15	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,55	0,0182	0,0212	0,0254	0,0321	0,0400	0,0492	0,0613	0,0735
3,00	5,55	0,0202	0,0224	0,0258	0,0320	0,0399	0,0507	0,0619	0,0744
4,00	4,55	0,0158	0,0180	0,0211	0,0282	0,0368	0,0483	0,0612	0,0725

Zoelfundering - lengte/breedte = 1/1 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,46	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,06	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,46	0,0062	0,0075	0,0091	0,0114	0,0134	0,0151	0,0167	0,0184
3,00	5,46	0,0070	0,0078	0,0088	0,0102	0,0115	0,0127	0,0139	0,0153
4,00	4,46	0,0051	0,0055	0,0062	0,0071	0,0079	0,0088	0,0097	0,0109

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,46	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,06	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,46	0,0093	0,0111	0,0134	0,0166	0,0195	0,0225	0,0256	0,0283
3,00	5,46	0,0106	0,0118	0,0133	0,0156	0,0178	0,0202	0,0229	0,0255
4,00	4,46	0,0082	0,0090	0,0101	0,0119	0,0138	0,0162	0,0182	0,0210

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,46	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,06	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,46	0,0120	0,0141	0,0169	0,0211	0,0250	0,0293	0,0330	0,0383
3,00	5,46	0,0134	0,0149	0,0169	0,0201	0,0236	0,0269	0,0310	0,0361
4,00	4,46	0,0108	0,0118	0,0133	0,0161	0,0194	0,0224	0,0268	0,0324

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,46	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,06	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,46	0,0163	0,0190	0,0228	0,0286	0,0348	0,0408	0,0495	0,0584
3,00	5,46	0,0180	0,0200	0,0229	0,0279	0,0333	0,0401	0,0488	0,0571
4,00	4,46	0,0147	0,0163	0,0188	0,0236	0,0292	0,0369	0,0455	0,0547

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,46	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,06	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,46	0,0199	0,0231	0,0277	0,0355	0,0434	0,0535	0,0645	0,0771
3,00	5,46	0,0216	0,0242	0,0280	0,0347	0,0431	0,0538	0,0644	0,0770
4,00	4,46	0,0180	0,0201	0,0238	0,0300	0,0398	0,0506	0,0633	0,0742

Zoelfundering - lengte/breedte = 1/1 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,49	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,09	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,49	0,0071	0,0088	0,0109	0,0139	0,0163	0,0184	0,0205	0,0226
3,00	5,49	0,0123	0,0134	0,0148	0,0166	0,0181	0,0197	0,0211	0,0226
4,00	4,49	0,0046	0,0052	0,0059	0,0071	0,0082	0,0093	0,0103	0,0115

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,49	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,09	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,49	0,0110	0,0133	0,0162	0,0202	0,0239	0,0275	0,0307	0,0339
3,00	5,49	0,0182	0,0198	0,0218	0,0248	0,0274	0,0300	0,0325	0,0356
4,00	4,49	0,0076	0,0086	0,0099	0,0122	0,0145	0,0166	0,0192	0,0220

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,49	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,09	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,49	0,0143	0,0169	0,0205	0,0258	0,0306	0,0349	0,0396	0,0454
3,00	5,49	0,0228	0,0248	0,0273	0,0313	0,0350	0,0387	0,0429	0,0483
4,00	4,49	0,0101	0,0114	0,0134	0,0167	0,0199	0,0235	0,0282	0,0338

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,49	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,09	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,49	0,0196	0,0230	0,0278	0,0349	0,0418	0,0485	0,0580	0,0693
3,00	5,49	0,0298	0,0325	0,0362	0,0418	0,0478	0,0549	0,0644	0,0749
4,00	4,49	0,0143	0,0163	0,0193	0,0245	0,0307	0,0385	0,0495	0,0605

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,49	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,09	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,49	0,0240	0,0280	0,0338	0,0426	0,0516	0,0627	0,0768	0,0912
3,00	5,49	0,0353	0,0387	0,0434	0,0509	0,0598	0,0723	0,0856	0,0989
4,00	4,49	0,0178	0,0204	0,0242	0,0312	0,0415	0,0551	0,0694	0,0818

Zoelfundering - lengte/breedte = 1/1 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,53	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,13	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,53	0,0048	0,0061	0,0078	0,0107	0,0134	0,0157	0,0177	0,0197
3,00	5,53	0,0085	0,0095	0,0107	0,0134	0,0155	0,0172	0,0188	0,0204
4,00	4,53	0,0029	0,0035	0,0049	0,0069	0,0085	0,0099	0,0112	0,0126

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,53	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,13	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,53	0,0077	0,0095	0,0123	0,0165	0,0201	0,0236	0,0269	0,0300
3,00	5,53	0,0130	0,0149	0,0173	0,0208	0,0238	0,0267	0,0296	0,0324
4,00	4,53	0,0058	0,0073	0,0093	0,0124	0,0152	0,0178	0,0205	0,0234

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,53	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,13	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,53	0,0101	0,0123	0,0162	0,0214	0,0260	0,0305	0,0349	0,0397
3,00	5,53	0,0169	0,0191	0,0222	0,0267	0,0309	0,0349	0,0392	0,0449
4,00	4,53	0,0084	0,0103	0,0129	0,0171	0,0210	0,0250	0,0298	0,0359

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,53	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,13	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,53	0,0147	0,0180	0,0226	0,0294	0,0360	0,0427	0,0522	0,0636
3,00	5,53	0,0232	0,0261	0,0301	0,0365	0,0427	0,0503	0,0601	0,0709
4,00	4,53	0,0126	0,0153	0,0191	0,0255	0,0323	0,0408	0,0521	0,0644

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,53	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,13	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,53	0,0186	0,0225	0,0279	0,0365	0,0451	0,0563	0,0703	0,0853
3,00	5,53	0,0280	0,0316	0,0367	0,0449	0,0543	0,0668	0,0817	0,0952
4,00	4,53	0,0162	0,0196	0,0246	0,0327	0,0440	0,0579	0,0732	0,0877

Zoelfundering - lengte/breedte = 1/1 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,52	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,12	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,52	0,0088	0,0107	0,0131	0,0165	0,0193	0,0218	0,0242	0,0263
3,00	5,52	0,0141	0,0154	0,0170	0,0191	0,0208	0,0224	0,0240	0,0254
4,00	4,52	0,0036	0,0042	0,0050	0,0061	0,0072	0,0084	0,0096	0,0107

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,52	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,12	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,52	0,0132	0,0157	0,0191	0,0236	0,0276	0,0313	0,0345	0,0388
3,00	5,52	0,0203	0,0221	0,0244	0,0275	0,0304	0,0330	0,0356	0,0397
4,00	4,52	0,0061	0,0070	0,0083	0,0104	0,0126	0,0147	0,0176	0,0219

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,52	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,12	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,52	0,0168	0,0199	0,0238	0,0294	0,0345	0,0390	0,0451	0,0520
3,00	5,52	0,0251	0,0273	0,0300	0,0342	0,0378	0,0421	0,0476	0,0542
4,00	4,52	0,0081	0,0092	0,0111	0,0142	0,0171	0,0216	0,0272	0,0344

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,52	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,12	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,52	0,0227	0,0265	0,0316	0,0391	0,0460	0,0551	0,0659	0,0755
3,00	5,52	0,0323	0,0351	0,0389	0,0445	0,0511	0,0602	0,0703	0,0784
4,00	4,52	0,0113	0,0131	0,0159	0,0205	0,0278	0,0375	0,0468	0,0554

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,52	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,12	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,52	0,0274	0,0319	0,0380	0,0467	0,0575	0,0706	0,0822	0,0932
3,00	5,52	0,0379	0,0413	0,0458	0,0534	0,0640	0,0769	0,0874	0,0972
4,00	4,52	0,0140	0,0165	0,0199	0,0275	0,0386	0,0508	0,0616	0,0717

Zoelfundering - lengte/breedte = 1/1 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,31	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,91	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,31	0,0077	0,0095	0,0118	0,0150	0,0176	0,0198	0,0218	0,0238
3,00	5,31	0,0106	0,0116	0,0130	0,0150	0,0166	0,0180	0,0195	0,0208
4,00	4,31	0,0050	0,0057	0,0069	0,0083	0,0094	0,0106	0,0116	0,0126

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,31	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,91	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,31	0,0119	0,0143	0,0175	0,0218	0,0254	0,0289	0,0320	0,0353
3,00	5,31	0,0158	0,0175	0,0196	0,0224	0,0251	0,0275	0,0302	0,0331
4,00	4,31	0,0087	0,0100	0,0115	0,0139	0,0161	0,0183	0,0207	0,0246

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,31	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,91	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,31	0,0155	0,0182	0,0222	0,0274	0,0322	0,0366	0,0411	0,0480
3,00	5,31	0,0200	0,0221	0,0246	0,0285	0,0320	0,0357	0,0410	0,0465
4,00	4,31	0,0117	0,0132	0,0153	0,0187	0,0221	0,0256	0,0313	0,0368

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,31	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,91	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,31	0,0212	0,0249	0,0297	0,0368	0,0437	0,0515	0,0609	0,0719
3,00	5,31	0,0266	0,0291	0,0327	0,0381	0,0443	0,0526	0,0615	0,0725
4,00	4,31	0,0163	0,0185	0,0217	0,0270	0,0342	0,0422	0,0527	0,0646

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,31	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,91	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,31	0,0260	0,0302	0,0360	0,0447	0,0548	0,0659	0,0801	0,0948
3,00	5,31	0,0316	0,0348	0,0394	0,0467	0,0570	0,0682	0,0834	0,0960
4,00	4,31	0,0202	0,0230	0,0270	0,0348	0,0456	0,0593	0,0739	0,0858

Zoelfundering - lengte/breedte = 1/1 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,42	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,02	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,42	0,0084	0,0103	0,0128	0,0164	0,0193	0,0218	0,0242	0,0264
3,00	5,42	0,0126	0,0138	0,0153	0,0174	0,0192	0,0209	0,0224	0,0239
4,00	4,42	0,0049	0,0057	0,0068	0,0082	0,0096	0,0109	0,0121	0,0132

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,42	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,02	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,42	0,0129	0,0156	0,0190	0,0238	0,0281	0,0319	0,0352	0,0389
3,00	5,42	0,0187	0,0204	0,0226	0,0259	0,0288	0,0315	0,0343	0,0375
4,00	4,42	0,0084	0,0096	0,0114	0,0141	0,0165	0,0189	0,0214	0,0251

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,42	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,02	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,42	0,0168	0,0199	0,0241	0,0302	0,0354	0,0402	0,0450	0,0515
3,00	5,42	0,0235	0,0256	0,0284	0,0328	0,0366	0,0405	0,0456	0,0513
4,00	4,42	0,0112	0,0129	0,0154	0,0190	0,0226	0,0265	0,0317	0,0385

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,42	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,02	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,42	0,0231	0,0271	0,0326	0,0404	0,0478	0,0557	0,0658	0,0765
3,00	5,42	0,0308	0,0337	0,0377	0,0437	0,0501	0,0580	0,0682	0,0785
4,00	4,42	0,0160	0,0185	0,0219	0,0276	0,0346	0,0433	0,0534	0,0633

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,42	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	7,02	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,42	0,0282	0,0329	0,0394	0,0490	0,0593	0,0712	0,0845	0,0972
3,00	5,42	0,0365	0,0402	0,0451	0,0529	0,0630	0,0749	0,0879	0,0994
4,00	4,42	0,0200	0,0230	0,0273	0,0355	0,0467	0,0593	0,0718	0,0833

Zoelfundering - lengte/breedte = 1/1 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,39	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,99	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,39	0,0068	0,0085	0,0108	0,0140	0,0167	0,0191	0,0213	0,0234
3,00	5,39	0,0119	0,0133	0,0150	0,0172	0,0192	0,0208	0,0223	0,0238
4,00	4,39	0,0044	0,0051	0,0060	0,0075	0,0088	0,0100	0,0112	0,0122

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,39	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,99	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,39	0,0106	0,0131	0,0161	0,0206	0,0246	0,0281	0,0313	0,0361
3,00	5,39	0,0181	0,0199	0,0223	0,0258	0,0286	0,0313	0,0345	0,0386
4,00	4,39	0,0074	0,0086	0,0104	0,0129	0,0152	0,0174	0,0213	0,0245

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,39	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,99	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,39	0,0140	0,0168	0,0206	0,0263	0,0311	0,0356	0,0418	0,0477
3,00	5,39	0,0227	0,0250	0,0281	0,0325	0,0364	0,0414	0,0463	0,0516
4,00	4,39	0,0101	0,0117	0,0140	0,0175	0,0213	0,0262	0,0309	0,0369

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,39	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,99	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,39	0,0193	0,0230	0,0282	0,0355	0,0436	0,0511	0,0602	0,0704
3,00	5,39	0,0301	0,0332	0,0373	0,0433	0,0512	0,0586	0,0680	0,0783
4,00	4,39	0,0145	0,0168	0,0200	0,0265	0,0335	0,0412	0,0509	0,0622

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,39	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,99	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,39	0,0238	0,0283	0,0343	0,0433	0,0542	0,0650	0,0780	0,0932
3,00	5,39	0,0359	0,0396	0,0447	0,0538	0,0636	0,0747	0,0883	0,1044
4,00	4,39	0,0181	0,0210	0,0250	0,0342	0,0444	0,0569	0,0719	0,0873

Zoelfundering - lengte/breedte = 1/1 - Zetting in meter -

Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 100 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,29	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,89	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,29	0,0047	0,0057	0,0069	0,0085	0,0102	0,0117	0,0131	0,0147
3,00	5,29	0,0042	0,0047	0,0055	0,0067	0,0078	0,0090	0,0102	0,0116
4,00	4,29	0,0026	0,0031	0,0038	0,0050	0,0061	0,0072	0,0082	0,0095

Belasting 150 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,29	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,89	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,29	0,0070	0,0082	0,0098	0,0123	0,0146	0,0171	0,0205	0,0252
3,00	5,29	0,0062	0,0070	0,0082	0,0102	0,0121	0,0144	0,0182	0,0226
4,00	4,29	0,0044	0,0053	0,0065	0,0086	0,0106	0,0138	0,0175	0,0225

Belasting 200 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,29	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,89	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,29	0,0088	0,0102	0,0122	0,0154	0,0186	0,0231	0,0288	0,0373
3,00	5,29	0,0078	0,0089	0,0105	0,0132	0,0165	0,0211	0,0284	0,0361
4,00	4,29	0,0059	0,0071	0,0088	0,0116	0,0157	0,0215	0,0290	0,0375

Belasting 300 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,29	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,89	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,29	0,0116	0,0135	0,0162	0,0207	0,0274	0,0372	0,0480	0,0586
3,00	5,29	0,0105	0,0120	0,0143	0,0189	0,0266	0,0367	0,0486	0,0599
4,00	4,29	0,0086	0,0103	0,0128	0,0189	0,0282	0,0392	0,0510	0,0630

Belasting 400 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	1,00	1,20	1,50	2,00	2,50	3,00	3,50	4,00
1,00	7,29	-	-	-	-	-	-	-	-
1,40	6,89	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	6,29	0,0141	0,0163	0,0197	0,0267	0,0375	0,0508	0,0646	0,0779
3,00	5,29	0,0127	0,0146	0,0177	0,0257	0,0380	0,0520	0,0661	0,0795
4,00	4,29	0,0109	0,0130	0,0168	0,0269	0,0407	0,0546	0,0698	0,0838

Plaatfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 20 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,16	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,76	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,36	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,96	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
2,60	5,96	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,56	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 30 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,16	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,76	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,36	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,96	0,0044	0,0051	0,0057	0,0061	0,0065	0,0069	0,0071	0,0074
2,60	5,96	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,56	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 40 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,16	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,76	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,36	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,96	0,0093	0,0110	0,0138	0,0169	0,0186	0,0203	0,0226	0,0245
2,60	5,96	0,0049	0,0055	0,0060	0,0064	0,0067	0,0070	0,0072	0,0074
3,00	5,56	0,0022	0,0026	0,0027	0,0029	0,0030	0,0031	0,0031	0,0032

Belasting 50 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,16	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,76	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,36	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,96	0,0139	0,0198	0,0233	0,0275	0,0318	0,0354	0,0402	0,0447
2,60	5,96	0,0104	0,0120	0,0155	0,0179	0,0195	0,0217	0,0236	0,0260
3,00	5,56	0,0076	0,0086	0,0097	0,0123	0,0144	0,0154	0,0164	0,0175

Plaatfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 20 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,11	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,71	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,31	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,91	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
2,60	5,91	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,51	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 30 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,11	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,71	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,31	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,91	0,0022	0,0025	0,0026	0,0028	0,0032	0,0032	0,0032	0,0035
2,60	5,91	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,51	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 40 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,11	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,71	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,31	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,91	0,0091	0,0103	0,0113	0,0120	0,0128	0,0133	0,0138	0,0143
2,60	5,91	0,0024	0,0026	0,0029	0,0032	0,0032	0,0033	0,0033	0,0035
3,00	5,51	0,0001	0,0001	0,0001	0,0001	0,0001	0,0001	0,0001	0,0001

Belasting 50 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,11	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,71	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,31	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,91	0,0147	0,0170	0,0188	0,0216	0,0244	0,0269	0,0288	0,0300
2,60	5,91	0,0101	0,0110	0,0117	0,0124	0,0129	0,0134	0,0138	0,0143
3,00	5,51	0,0064	0,0070	0,0074	0,0077	0,0081	0,0083	0,0085	0,0087

Plaatfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 20 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,14	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,74	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,34	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,94	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
2,60	5,94	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,54	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 30 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,14	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,74	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,34	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,94	0,0043	0,0049	0,0054	0,0058	0,0061	0,0064	0,0067	0,0071
2,60	5,94	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,54	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 40 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,14	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,74	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,34	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,94	0,0089	0,0106	0,0122	0,0141	0,0170	0,0202	0,0225	0,0249
2,60	5,94	0,0048	0,0052	0,0056	0,0059	0,0062	0,0065	0,0068	0,0072
3,00	5,54	0,0024	0,0026	0,0027	0,0028	0,0028	0,0029	0,0030	0,0030

Belasting 50 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,14	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,74	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,34	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,94	0,0135	0,0169	0,0224	0,0275	0,0319	0,0362	0,0398	0,0427
2,60	5,94	0,0099	0,0114	0,0129	0,0157	0,0187	0,0212	0,0244	0,0264
3,00	5,54	0,0073	0,0083	0,0094	0,0104	0,0120	0,0137	0,0160	0,0177

Plaatfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 20 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,20	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,80	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,40	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	7,00	0,0000	0,0001	0,0001	0,0001	0,0001	0,0001	0,0001	0,0001
2,60	6,00	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 30 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,20	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,80	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,40	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	7,00	0,0049	0,0055	0,0059	0,0063	0,0065	0,0068	0,0069	0,0073
2,60	6,00	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 40 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,20	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,80	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,40	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	7,00	0,0087	0,0100	0,0117	0,0136	0,0149	0,0162	0,0175	0,0192
2,60	6,00	0,0052	0,0057	0,0060	0,0062	0,0064	0,0067	0,0069	0,0076
3,00	5,60	0,0031	0,0032	0,0034	0,0035	0,0036	0,0037	0,0037	0,0038

Belasting 50 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,20	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,80	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,40	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	7,00	0,0124	0,0155	0,0187	0,0216	0,0260	0,0310	0,0352	0,0378
2,60	6,00	0,0094	0,0107	0,0121	0,0141	0,0154	0,0166	0,0187	0,0207
3,00	5,60	0,0070	0,0077	0,0088	0,0097	0,0112	0,0120	0,0128	0,0136

Plaatfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 20 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,15	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,75	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,35	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,95	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
2,60	5,95	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,55	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 30 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,15	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,75	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,35	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,95	0,0039	0,0044	0,0048	0,0051	0,0053	0,0055	0,0056	0,0058
2,60	5,95	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,55	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 40 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,15	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,75	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,35	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,95	0,0073	0,0084	0,0095	0,0104	0,0118	0,0130	0,0150	0,0164
2,60	5,95	0,0042	0,0046	0,0048	0,0050	0,0052	0,0054	0,0055	0,0057
3,00	5,55	0,0021	0,0023	0,0024	0,0025	0,0026	0,0026	0,0026	0,0027

Belasting 50 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,15	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,75	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,35	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,95	0,0105	0,0129	0,0155	0,0191	0,0229	0,0279	0,0312	0,0365
2,60	5,95	0,0079	0,0088	0,0098	0,0113	0,0125	0,0145	0,0159	0,0181
3,00	5,55	0,0053	0,0058	0,0065	0,0071	0,0078	0,0090	0,0097	0,0107

Plaatfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 20 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,06	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,66	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,26	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,86	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
2,60	5,86	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,46	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 30 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,06	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,66	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,26	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,86	0,0036	0,0040	0,0044	0,0046	0,0048	0,0050	0,0051	0,0052
2,60	5,86	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,46	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 40 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,06	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,66	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,26	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,86	0,0073	0,0084	0,0095	0,0105	0,0118	0,0129	0,0138	0,0148
2,60	5,86	0,0038	0,0041	0,0043	0,0045	0,0047	0,0048	0,0049	0,0050
3,00	5,46	0,0016	0,0018	0,0018	0,0019	0,0019	0,0019	0,0019	0,0019

Belasting 50 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,06	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,66	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,26	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,86	0,0109	0,0134	0,0158	0,0186	0,0221	0,0268	0,0298	0,0327
2,60	5,86	0,0078	0,0088	0,0098	0,0112	0,0123	0,0131	0,0147	0,0162
3,00	5,46	0,0051	0,0056	0,0063	0,0068	0,0077	0,0085	0,0092	0,0095

Plaatfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 20 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,09	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,69	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,29	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,89	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
2,60	5,89	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,49	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 30 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,09	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,69	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,29	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,89	0,0043	0,0050	0,0054	0,0057	0,0059	0,0061	0,0062	0,0064
2,60	5,89	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,49	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 40 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,09	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,69	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,29	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,89	0,0089	0,0104	0,0116	0,0128	0,0137	0,0150	0,0161	0,0170
2,60	5,89	0,0048	0,0052	0,0054	0,0056	0,0058	0,0059	0,0061	0,0062
3,00	5,49	0,0024	0,0026	0,0028	0,0028	0,0029	0,0029	0,0029	0,0030

Belasting 50 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,09	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,69	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,29	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,89	0,0133	0,0160	0,0185	0,0213	0,0251	0,0303	0,0348	0,0387
2,60	5,89	0,0097	0,0110	0,0121	0,0132	0,0144	0,0155	0,0168	0,0186
3,00	5,49	0,0076	0,0082	0,0090	0,0097	0,0104	0,0109	0,0115	0,0122

Plaatfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 20 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,13	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,73	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,33	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,93	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
2,60	5,93	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,53	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 30 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,13	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,73	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,33	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,93	0,0029	0,0035	0,0039	0,0043	0,0052	0,0055	0,0058	0,0061
2,60	5,93	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,53	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 40 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,13	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,73	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,33	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,93	0,0078	0,0094	0,0106	0,0118	0,0129	0,0137	0,0147	0,0155
2,60	5,93	0,0034	0,0039	0,0047	0,0050	0,0055	0,0058	0,0060	0,0062
3,00	5,53	0,0014	0,0015	0,0017	0,0017	0,0019	0,0019	0,0019	0,0019

Belasting 50 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,13	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,73	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,33	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,93	0,0121	0,0146	0,0169	0,0194	0,0231	0,0269	0,0325	0,0368
2,60	5,93	0,0090	0,0103	0,0114	0,0124	0,0134	0,0145	0,0152	0,0166
3,00	5,53	0,0069	0,0080	0,0088	0,0094	0,0100	0,0106	0,0111	0,0117

Plaatfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 20 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,12	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,72	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,32	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,92	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
2,60	5,92	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,52	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 30 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,12	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,72	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,32	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,92	0,0055	0,0063	0,0068	0,0072	0,0076	0,0079	0,0082	0,0086
2,60	5,92	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,52	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 40 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,12	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,72	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,32	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,92	0,0110	0,0129	0,0146	0,0162	0,0187	0,0218	0,0246	0,0284
2,60	5,92	0,0062	0,0067	0,0070	0,0073	0,0077	0,0080	0,0084	0,0087
3,00	5,52	0,0033	0,0035	0,0036	0,0037	0,0038	0,0039	0,0039	0,0039

Belasting 50 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,12	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,72	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,32	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,92	0,0164	0,0194	0,0243	0,0308	0,0368	0,0409	0,0440	0,0466
2,60	5,92	0,0123	0,0139	0,0152	0,0172	0,0205	0,0233	0,0271	0,0302
3,00	5,52	0,0093	0,0104	0,0113	0,0121	0,0131	0,0152	0,0166	0,0189

Plaatfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 20 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	7,91	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,51	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,11	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,71	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
2,60	5,71	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,31	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 30 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	7,91	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,51	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,11	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,71	0,0045	0,0053	0,0057	0,0062	0,0065	0,0068	0,0069	0,0070
2,60	5,71	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,31	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 40 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	7,91	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,51	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,11	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,71	0,0097	0,0110	0,0122	0,0132	0,0140	0,0153	0,0162	0,0178
2,60	5,71	0,0050	0,0054	0,0059	0,0062	0,0064	0,0065	0,0067	0,0067
3,00	5,31	0,0020	0,0023	0,0025	0,0025	0,0026	0,0027	0,0027	0,0027

Belasting 50 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	7,91	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,51	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,11	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,71	0,0141	0,0165	0,0190	0,0228	0,0265	0,0311	0,0356	0,0403
2,60	5,71	0,0104	0,0115	0,0125	0,0134	0,0147	0,0155	0,0180	0,0198
3,00	5,31	0,0074	0,0080	0,0086	0,0092	0,0097	0,0102	0,0109	0,0114

Plaatfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 20 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,02	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,62	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,22	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,82	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
2,60	5,82	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,42	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 30 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,02	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,62	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,22	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,82	0,0052	0,0062	0,0067	0,0072	0,0075	0,0077	0,0080	0,0083
2,60	5,82	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,42	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 40 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,02	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,62	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,22	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,82	0,0108	0,0126	0,0140	0,0150	0,0161	0,0174	0,0186	0,0208
2,60	5,82	0,0060	0,0065	0,0070	0,0072	0,0075	0,0077	0,0080	0,0082
3,00	5,42	0,0027	0,0029	0,0031	0,0033	0,0035	0,0035	0,0037	0,0037

Belasting 50 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	8,02	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,62	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,22	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,82	0,0160	0,0186	0,0213	0,0251	0,0292	0,0341	0,0381	0,0418
2,60	5,82	0,0120	0,0133	0,0144	0,0156	0,0166	0,0181	0,0202	0,0220
3,00	5,42	0,0085	0,0094	0,0102	0,0109	0,0115	0,0122	0,0129	0,0136

Plaatfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 20 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	7,99	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,59	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,19	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,79	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
2,60	5,79	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,39	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 30 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	7,99	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,59	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,19	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,79	0,0046	0,0055	0,0060	0,0064	0,0067	0,0070	0,0073	0,0075
2,60	5,79	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,39	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 40 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	7,99	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,59	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,19	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,79	0,0096	0,0113	0,0126	0,0136	0,0146	0,0172	0,0185	0,0202
2,60	5,79	0,0054	0,0058	0,0062	0,0065	0,0068	0,0070	0,0073	0,0075
3,00	5,39	0,0028	0,0030	0,0032	0,0033	0,0035	0,0035	0,0037	0,0037

Belasting 50 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	7,99	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,59	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,19	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,79	0,0143	0,0168	0,0207	0,0241	0,0277	0,0320	0,0359	0,0403
2,60	5,79	0,0108	0,0120	0,0131	0,0142	0,0163	0,0180	0,0196	0,0212
3,00	5,39	0,0084	0,0094	0,0100	0,0107	0,0113	0,0119	0,0138	0,0148

Plaatfundering - lengte/breedte = 3/2 - Zetting in meter -
Geen zettingsberekeningen ter hoogte van de voorboring

Belasting 20 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	7,89	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,49	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,09	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,69	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
2,60	5,69	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,29	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 30 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	7,89	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,49	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,09	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,69	0,0034	0,0039	0,0044	0,0049	0,0053	0,0056	0,0060	0,0066
2,60	5,69	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,00	5,29	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Belasting 40 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	7,89	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,49	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,09	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,69	0,0066	0,0081	0,0100	0,0135	0,0173	0,0219	0,0263	0,0303
2,60	5,69	0,0035	0,0040	0,0045	0,0049	0,0052	0,0057	0,0062	0,0070
3,00	5,29	0,0016	0,0018	0,0020	0,0022	0,0023	0,0024	0,0026	0,0027

Belasting 50 kN/m²

aanzet, m		funderingsbreedte, m							
diepte	rel. peil	6,00	8,00	10,00	12,00	14,00	16,00	18,00	20,00
0,40	7,89	-	-	-	-	-	-	-	-
0,80	7,49	-	-	-	-	-	-	-	-
1,20	7,09	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	6,69	0,0098	0,0141	0,0209	0,0292	0,0358	0,0421	0,0467	0,0512
2,60	5,69	0,0070	0,0086	0,0112	0,0149	0,0201	0,0247	0,0291	0,0319
3,00	5,29	0,0046	0,0055	0,0068	0,0090	0,0117	0,0146	0,0178	0,0208

BEREKENING K-SAT: K01

Diepte boorgat:	1,2 m
Diameter boorgat (D):	7 cm
Straal boorgat (r)	3,5
Waterhoogte (H):	17 cm
H/r:	4,86
A/B:	0,000809 /cm ²
kraan: 1ON/2ON	2ON
conversiefactor:	105 cm ³ /cm

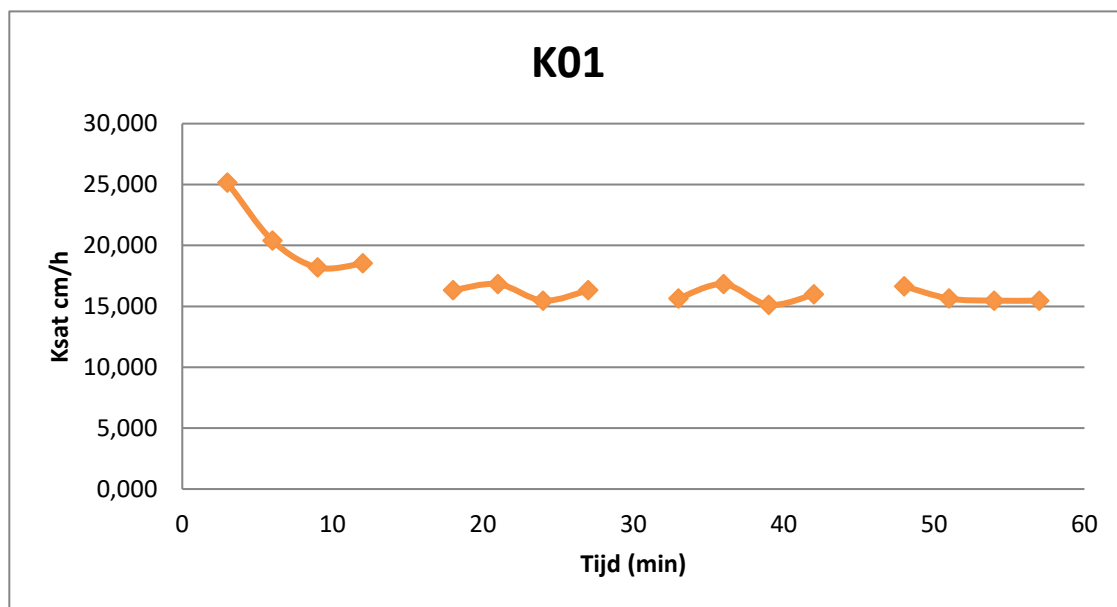


1ON = 20 cm³/cm - 2ON = 105 cm³/cm

aflezing reservoir start meting (constant waterniveau):

aflezing reservoir (cm)	tijd (min)	Δ water- niveau	Δ tijd (min)	vloeivolume	Q cm ³ /min	Q cm ³ /h	Ksat cm/h
52,0	0	-	-	-	-	-	-
37,2	3	14,8	3	1554	518,000	31080,00	25,155
25,2	6	12,0	3	1260	420,000	25200,00	20,396
14,5	9	10,7	3	1123,5	374,500	22470,00	18,187
3,6	12	10,9	3	1144,5	381,500	22890,00	18,526
41,0	15	bijvullen reservoir					
31,4	18	9,6	3	1008	336,000	20160,00	16,317
21,5	21	9,9	3	1039,5	346,500	20790,00	16,827
12,4	24	9,1	3	955,5	318,500	19110,00	15,467
2,8	27	9,6	3	1008	336,000	20160,00	16,317
41,2	30	bijvullen reservoir					
32,0	33	9,2	3	966	322,000	19320,00	15,637
22,1	36	9,9	3	1039,5	346,500	20790,00	16,827
13,2	39	8,9	3	934,5	311,500	18690,00	15,127
3,8	42	9,4	3	987	329,000	19740,00	15,977
41,2	45	bijvullen reservoir					
31,4	48	9,8	3	1029	343,000	20580,00	16,657
22,2	51	9,2	3	966	322,000	19320,00	15,637
13,1	54	9,1	3	955,5	318,500	19110,00	15,467
4,0	57	9,1	3	955,5	318,500	19110,00	15,467

Voorverzadiging gedurende 30 minuten.



Gemiddelde van de laatste metingen: Ksat = 15,524 cm/h of 4,31E-05 m/s

BEREKENING K-SAT: K03

Diepte boorgat:	0,4 m
Diameter boorgat (D):	7 cm
Straal boorgat (r)	3,5
Waterhoogte (H):	23 cm
H/r:	6,57
A/B:	0,000518 /cm ²
kraan: 1ON/2ON	2ON
conversiefactor:	105 cm ³ /cm

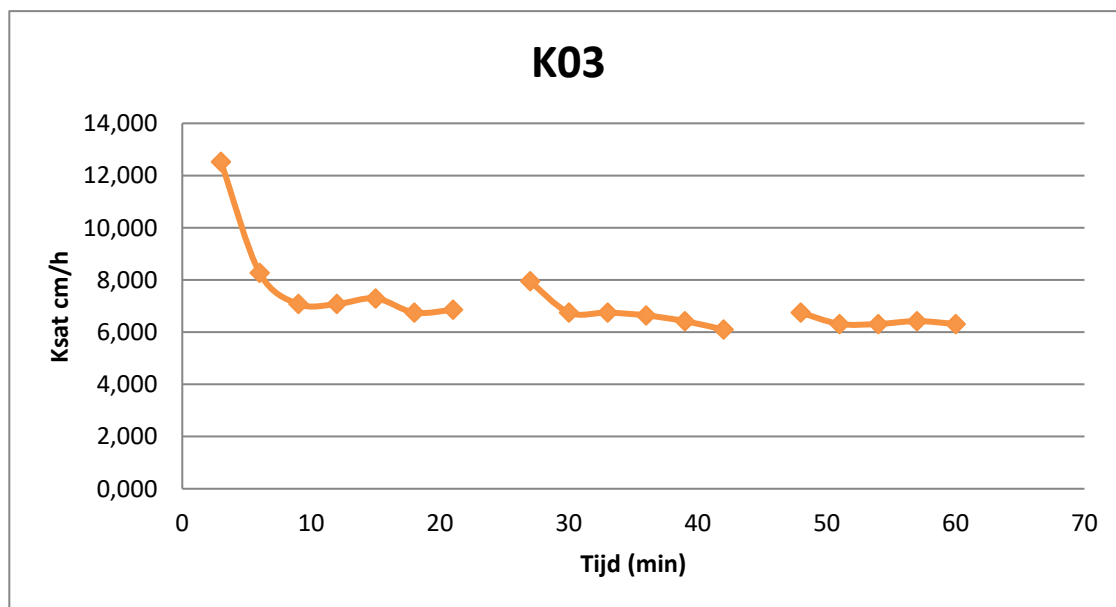


1ON = 20 cm³/cm - 2ON = 105 cm³/cm

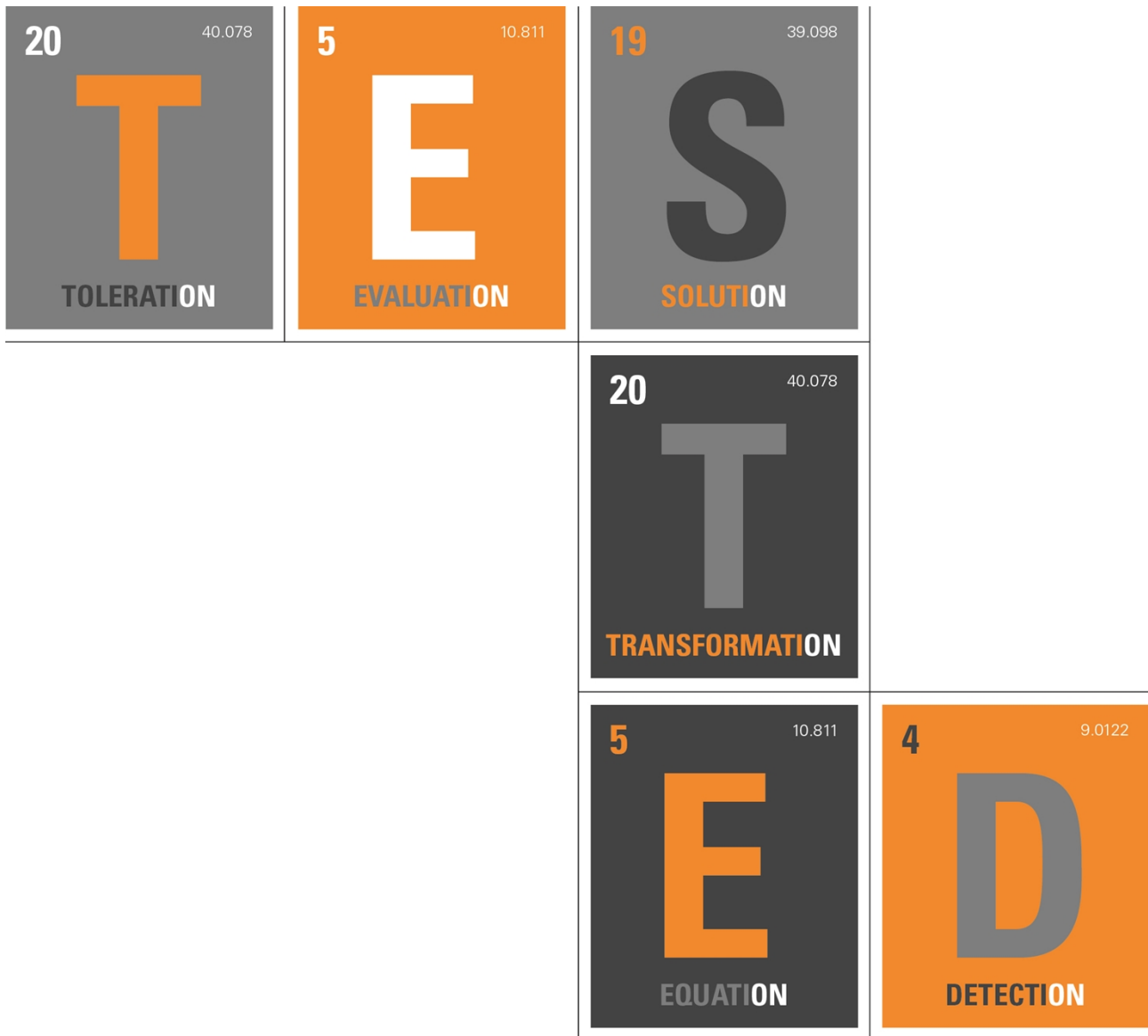
aflezing reservoir start meting (constant waterniveau):

aflezing reservoir (cm)	tijd (min)	Δ water- niveau	Δ tijd (min)	vloeivolume	Q cm ³ /min	Q cm ³ /h	Ksat cm/h
52,0	0	-	-	-	-	-	-
40,5	3	11,5	3	1207,5	402,500	24150,00	12,520
32,9	6	7,6	3	798	266,000	15960,00	8,274
26,4	9	6,5	3	682,5	227,500	13650,00	7,077
19,9	12	6,5	3	682,5	227,500	13650,00	7,077
13,2	15	6,7	3	703,5	234,500	14070,00	7,294
7,0	18	6,2	3	651	217,000	13020,00	6,750
0,7	21	6,3	3	661,5	220,500	13230,00	6,859
42,5	24	bijvullen reservoir					
35,2	27	7,3	3	766,5	255,500	15330,00	7,947
29,0	30	6,2	3	651	217,000	13020,00	6,750
22,8	33	6,2	3	651	217,000	13020,00	6,750
16,7	36	6,1	3	640,5	213,500	12810,00	6,641
10,8	39	5,9	3	619,5	206,500	12390,00	6,423
5,2	42	5,6	3	588	196,000	11760,00	6,097
44,4	45	bijvullen reservoir					
38,2	48	6,2	3	651	217,000	13020,00	6,750
32,4	51	5,8	3	609	203,000	12180,00	6,314
26,6	54	5,8	3	609	203,000	12180,00	6,314
20,7	57	5,9	3	619,5	206,500	12390,00	6,423
14,9	60	5,8	3	609	203,000	12180,00	6,314

Voorverzadiging gedurende 30 minuten.



Gemiddelde van de laatste metingen: Ksat = 6,342 cm/h of 1,76E-05 m/s



RAPPORT

GEOTECHNISCH ONDERZOEK

VASCO DA GAMALAN - 9000 GENT België

RAPPORT NUMMER: Z2457232

OPGEMAAKT IN OPDRACHT VAN:

ELIA ENGINEERING

DHR. HAYTAM ABDELAOUI

LEON MONNOYERKAAI 3

1000 BRUSSEL





*SGS is the world's leading inspection, verification, testing and certification company. Recognised as the global benchmark for quality and integrity, We provide **innovative** services and **solutions** for every part of the environmental industry. Our global network of offices and laboratories, alongside our dedicated team, allows us to respond to your needs, when and where they occur.*

RAPPORT

GEOTECHNISCH ONDERZOEK

VASCO DA GAMALAAN
9000 GENT
RAPPORT NUMMER: Z2457232
TESTDATUM: 22.10.2024
RAPPORT DATUM: 29.11.2024

Opgemaakt door

SGS BELGIUM NV

Voor rekening van

ELIA ASSET N.V.
KEIZERSLAAN 20
1000 BRUSSEL

Offertenummer: 1446240
Referentie klant: TR 43214 - KLUDO

Dit rapport werd opgemaakt onder supervisie van:

Lies Libbrecht
Projectleider-Geoloog

SGS Belgium NV

Tervuursesteenweg 200,
Oude Waalstraat 294,
e be.geotechniek@sgs.com

B – 3060 Bertem
B – 9870 Zulte

t +32(0)16 490039
t +32(0)9 3885533
www.sgs.com

Member of SGS Group (Société de Surveillance)

INHOUD

1	Inleiding	- 4 -
2	Locatie en hoogteligging	- 4 -
3	Grondwaterstand	- 4 -

LIJST VAN APPENDICES

A. Grondplan

Behoudens andersluidende overeenkomst worden alle opdrachten en documenten uitgevoerd en uitgegeven op basis van onze algemene voorwaarden. Op eenvoudig verzoek worden deze voorwaarden opnieuw aan u toegezonden. De aandacht wordt gevestigd op de beperking van aansprakelijkheid, de vergoedings- en bevoegdheidskwesties bepaald door deze algemene voorwaarden. Elke houder van dit document dient te weten dat de informatie vervat in dit document enkel de bevindingen van SGS op het ogenblik van haar tussenkomst en binnen de grenzen van de eventuele instructies van de opdrachtgever, bevat. Elke verklaring, anders dan de analyseresultaten (zoals conformiteitsverklaringen, opinies en interpretaties, keuze van plaats en aantal proefpunten, locatie, hoogteligging, grondwaterstand, ...), valt niet binnen het toepassingsgebied van de ISO 17025 accreditatie. De resultaten hebben enkel betrekking tot de geteste plaatsen. SGS is enkel aansprakelijk ten aanzien van haar opdrachtgever en dit document stelt de bij een handstransactie betrokken partijen niet vrij van hun plicht al hun rechten en verplichtingen uit te oefenen voortvloeiend uit de handelsdocumenten. Elke niet toegestane wijziging evenals de namaak of vervalsing van de inhoud of het uitzicht van dit document is onwettig en overtreders zullen vervolgd worden. Dit rapport mag zonder schriftelijke toestemming van SGS uitsluitend in zijn geheel worden gereproduceerd. Elk dossier wordt bewaard tot 10 jaar na rapportering, daarna wordt het vernietigd conform de geldende regelgeving.

1 INLEIDING

Door ELIA ASSET N.V. werd ons de opdracht toevertrouwd een grondonderzoek uit te voeren op een terrein gelegen te VASCO DA GAMALAAN, 9000 GENT, België.

Het grondonderzoek bestaat uit:

3 peilbuizen tot een diepte van ongeveer 3,50 m

Proefnummers: PZ01, PZ02, PZ03

Dit rapport is een aanvulling op het rapport met nummer Z2457097_V2 van 29.11.2024, uitgegeven door SGS (afdeling Geotechniek).

2 LOCATIE EN HOOGTELIKKING

De coördinaten en hoogteligging van de proeven is met behulp van GPS-meting opgemeten in Lambert 72-coördinaten en TAW-peil.

In onderstaande tabel worden de xy-coördinaten en de TAW peilen per proef samengevat alsook een samenvatting gegeven over de uitgevoerde proeven.

Proefnummer	X	Y	TAW-peil maaiveld	Bereikte diepte t.o.v. het maaiveld (m)	TAW-peil diepte peilbuis (m)
PZ01	107947,69	204487,26	+8,54	3,40	+5,14
PZ02	107965,08	204547,76	+8,48	3,40	+5,08
PZ03	107869,27	204463,01	+8,45	3,25	+5,20

De locaties van de proeven zijn weergegeven op de situatieschets in bijlage.

3 GRONDWATERSTAND

In functie van de exacte bepaling van het grondwaterpeil werden er meerdere peilbuizen geplaatst tot een diepte van 3,40 en 3,25 m.

Deze peilbuizen bestaan onderaan uit filterbuis, gevolgd door een blinde stijgbuis. Rondom het filtergedeelte werd een kous geplaatst om verstopping van de filter door fijn slib te voorkomen. Verder werd langs de filter fijn grint gestort om de toevoer van grondwater naar de peilbuis te vergemakkelijken. In de bovenzone werd rondom de peilbuis een kleistop aangebracht om te verhinderen dat oppervlaktewater rechtstreeks in de peilbuis loopt.

De exacte gegevens werden samengevat in onderstaande tabel:

Peilbuis	Specificaties peilbuis in meter (m) onder het huidige maaiveld		TAW peil van de top van de peilbuis, in m	TAW peil van het huidige maaiveld, in m
	Blinde stijgbuis	Filterbuis		
PZ01	0,00 - 2,40	2,40 - 3,40	+9,39	+8,54
PZ02	0,00 - 2,40	2,40 - 3,40	+9,33	+8,48
PZ03	0,00 - 2,25	2,25 - 3,25	+9,30	+8,45

De top van een peilbuizen steken boven het maaiveld uit:

- ⇒ PZ01 = 85 cm
- ⇒ PZ02 = 85 cm
- ⇒ PZ03 = 85 cm

Onmiddellijk na de plaatsing werden volgende meetresultaten bekomen:

Gebruikte symbolen:

- G : geen grondwater opgemeten
- W : grondwater

Datum opmeting	Peilbuis	Diepte t.o.v. de top van de peilbuis (m)	Diepte t.o.v. het huidige maaiveld (m)	Overeenkomstig TAW peil, in m
22.10.2024	PZ01	3,10	2,25	+ 6,29
22.10.2024	PZ02	3,10	2,25	+ 6,23
22.10.2024	PZ03	2,60	1,75	+ 6,70
29.10.2024	PZ01	3,03	2,18	+ 6,36
29.10.2024	PZ02	2,74	1,89	+ 6,59
29.10.2024	PZ03	2,52	1,67	+ 6,78

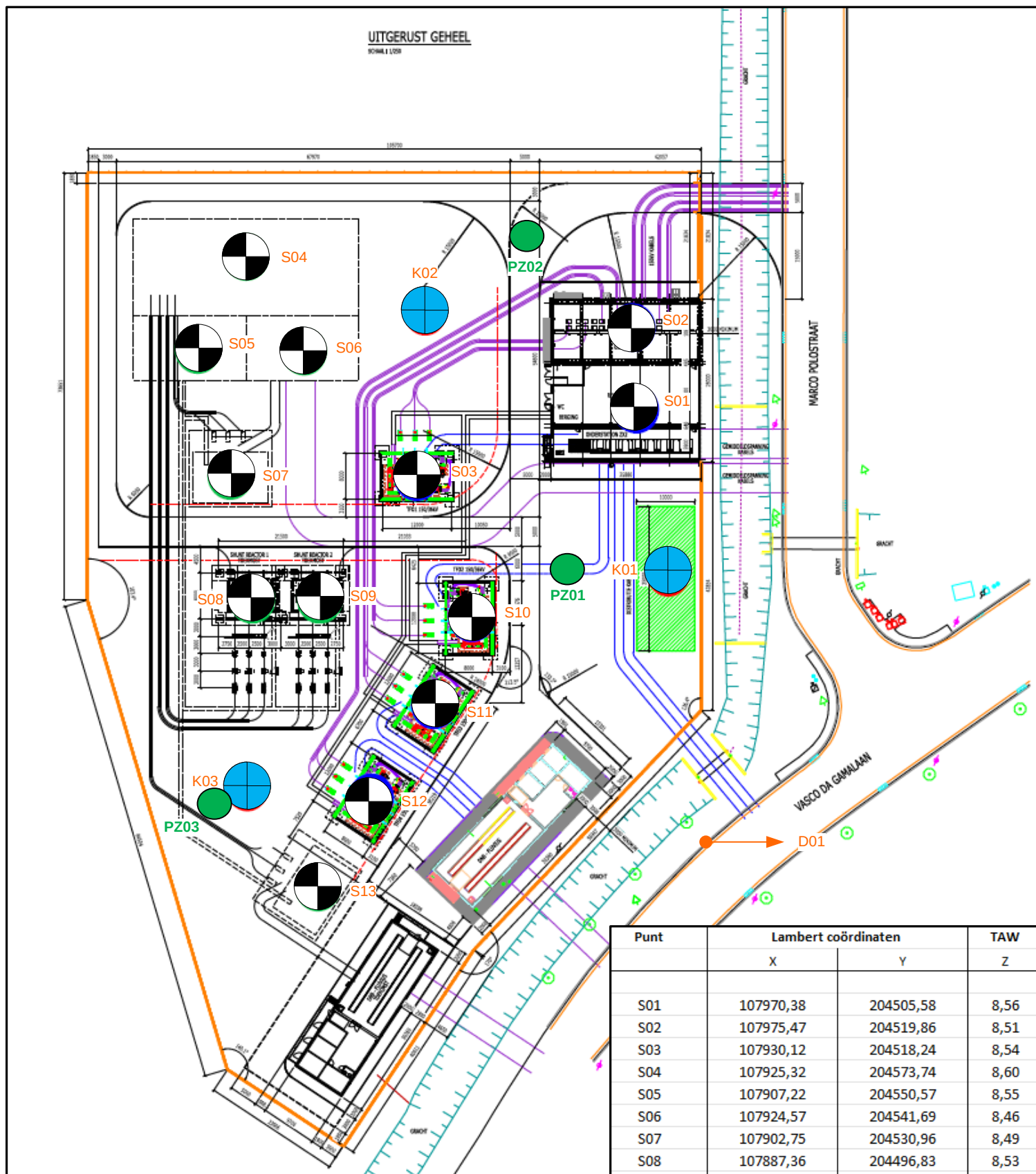
Men dient er rekening mee te houden dat het grondwater in de peilbuizen op 22.10.2024 nog niet zijn evenwichtstoestand bereikt heeft, gezien de korte tijdspanne tussen plaatsing en meting. Het hierbovenvermelde peil kan dus nog variëren.

Men kan er algemeen van uitgaan dat het grondwater zijn evenwichtspeil na een week bereikt heeft.

Zulte, 29.11.2024.

Roesbeke Heidi,
Assistent Projectleider Geotechniek





Punt	Lambert coördinaten		TAW
	X	Y	Z
PZ01	107947,69	204487,26	8,54
PZ02	107965,08	204547,76	8,48
PZ03	107869,27	204463,01	8,45
D01	107954,63	204434,79	8,61

Punt	Lambert coördinaten		TAW
	X	Y	Z
S01	107970,38	204505,58	8,56
S02	107975,47	204519,86	8,51
S03	107930,12	204518,24	8,54
S04	107925,32	204573,74	8,60
S05	107907,22	204550,57	8,55
S06	107924,57	204541,69	8,46
S07	107902,75	204530,96	8,49
S08	107887,36	204496,83	8,53
S09	107900,16	204492,40	8,52
S10	107925,18	204481,62	8,31
S11	107908,41	204469,05	8,42
S12	107892,85	204457,13	8,39
S13	107878,87	204444,72	8,29
K01	107964,34	204484,03	8,52
K02	107948,70	204547,65	8,40
K02b	107934,69	204561,57	8,38
K03	107872,66	204467,46	8,45

Opvolging grondwaterstand

Bijlage bij verslag
Locatie

Z2457232
GENT
Vasco da Gamalaan

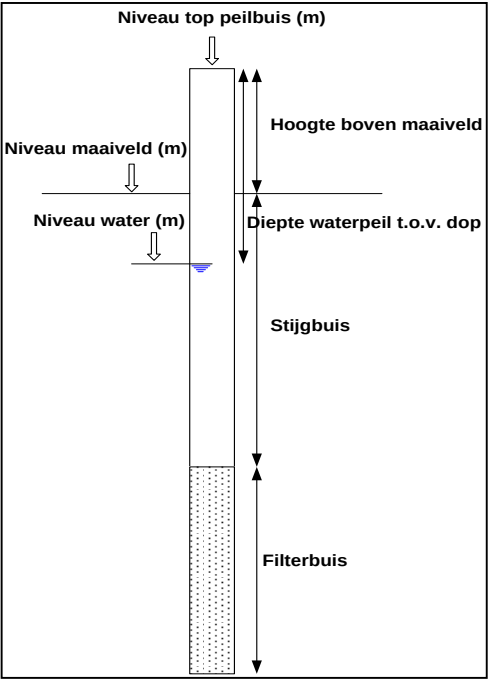


Klanten referentie
Datum update

PO0048202888
6/05/2025

Peilbuis	Datum plaatsing	Diepte peilbuis (m)	Lengte filter (m)	Specificaties peilbuis onder maaiveld (m)		TAW peil top peilbuis, in m	TAW peil maaiveld, in m	Hoogte peilbuis boven maaiveld (m)	Afwerking peilbuis
				Stijgbuis	Filterbuis				
PZ01	22/10/2024	3,40	1,00	0,00 - 2,40	2,40 - 3,40	9,39	8,54	0,85	beschermkoker
PZ02	22/10/2024	3,40	1,00	0,00 - 2,40	2,40 - 3,40	9,33	8,48	0,85	beschermkoker
PZ03	22/10/2024	3,25	1,00	0,00 - 2,25	2,25 - 3,25	9,30	8,45	0,85	beschermkoker

Peilbuis	Datum opmeting	Diepte t.o.v. de top (m)	Diepte t.o.v. maaiveld (m)	Overeenkomstig TAW peil (m)
PZ01	22/10/2024	3,10	2,25	6,29
PZ02	22/10/2024	3,10	2,25	6,23
PZ03	22/10/2024	2,60	1,75	6,70
PZ01	29/10/2024	3,03	2,18	6,36
PZ02	29/10/2024	2,74	1,89	6,59
PZ03	29/10/2024	2,52	1,67	6,78
PZ01	31/01/2025	2,13	1,28	7,26
PZ02	31/01/2025	1,53	0,68	7,80
PZ03	31/01/2025	0,89	0,04	8,41
PZ01	30/04/2025	2,75	1,90	6,64
PZ02	30/04/2025	2,65	1,80	6,68
PZ03	30/04/2025	2,38	1,53	6,92



3. Detailberekeningen

[check laatste versie hier](#)

versie 2 0 28/03/2025

OMV nummer		straat	Marco polostraat	nr	Gebouw 1	gemeente	Gent
aanvrager	Elia						
ingevuld door	LSDF	datum	30/07/2025	Vul alle administratieve gegevens in.			

Vul alle administratieve gegevens in.

Gelegen in beschermd duingebied?
Gelegen in waterwingebied of beschermingszone Type I of II?
Afstand tot speciale beschermingszones (habitatrichtlijngebied, vogelrichtlijngebied)
Afstand tot VEN gebied

NEEN	
NEEN	
NEEN	in meter
1000	in meter

[zie DOV themaviewer bemalingen](#)

Diagram illustrating the groundwater remediation system parameters and layout:

- Well Parameters:**
 - grondwatervoeding uit neerslag: 200 mm/d
 - bemalingskader / bouwput:
 - breedte: 36 m
 - lengte: 30 m
 - diepte: 2 m-mv
 - equivalente r: 21.01 m
- Remediation Parameters:**
 - gewenste verlaging tot: 2.5 m-mv
 - duur bemaling: 25 dagen
 - filterdiepte: 10 m-mv
 - grondsoort: (indicated by a bar chart)
 - OF doorlatendheid: 8.00E-05 m/s
 - top ondoorlatende basis: 20 m-mv
- Discharge and Contamination:**
 - Maaiveld: 8.6 mTAW
 - Watertafel / oorspronkelijk peil: 0.68 m-mv
 - verontreiniging: (indicated by a bar chart)
 - afstand: (indicated by a bar chart)
 - effectieve porositeit: (indicated by a bar chart)
 - retardatiefactor: 1
 - Wat is de verlaging op: (indicated by a bar chart)

DEBIET en INVLOEDSTRAAL

Begin van de bemaling - debiet en invloedstraal volgens Dupuit en Sichardt

Invoelstraat	48.8	m vanaf de rand		
Initieel debiet	23.1	m³/u	→	553 m³/d
Onvolkomen debiet	28.8	m³/u	→	692 m³/d

3458	volume in m ³ voor eerste 5 dagen
------	--

Stationaire toestand volgens DUPUIT - debiet en invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Involedstraal 316 m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)

Stationair debiet	9.7	m ³ /u	--->	232	m ³ /d
Onvolkomen stationair debiet	12.1	m ³ /u	--->	290	m ³ /d

5807	volume in m³ resterende duur
------	------------------------------

Stationaire toestand volgens VERRUIJT - invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invloedstraal	274	m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)
---------------	-----	--

afstand tot rand bemaling (m)	afstand tot centrum bemaling (m)	H (verzadigde dikte t.o.v. onderkant filter in m)	h (mTAW)	verlaging s t.o.v. oorspr. peil (m)	Peil (m-mv)

RUBRIEK volgens DUPUIT

[Indelingslijst huidig](#)
[Indelingslijst 08/04/2025](#)

max dagdebiet	692	m ³ /d
totaal volume	9265	m ³
rubriek(en)	53.2.1°	
klasse	3	

VERPLAATSING VERONTREINIGING

Berekend met afpompingskegel volgens DUPUIT

Berekend met afpompingskegel volgens VERRUIJT

INPUT

[check laatste versie hier](#)

versie 2.0 28/03/2025

ADMINISTRatieve GEGEVENS VAN DE BEMALINGSSITE

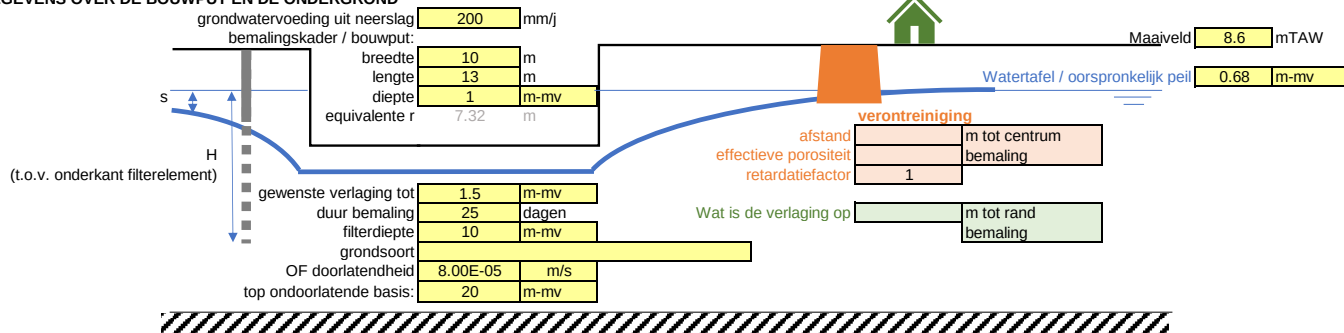
OMV nummer straat nr gemeente
aanvrager
ingevuld door datum **Vul alle administratieve gegevens in.**

LIGGING

Gelegen in beschermd duingebied?
Gelegen in waterwingebied of beschermingszone Type I of II?
Afstand tot speciale beschermingszones (habitatrichtlijngebied, vogelrichtlijngebied)
Afstand tot VEN gebied

[zie DOV themaviewer bemalingen](#)

GEGEVENS OVER DE BOUWPUT EN DE ONDERGROND



OUTPUT

DEBIET en INVLOEDSTRAAL

Begin van de bemaling - debiet en invloedstraal volgens Dupuit en Sichardt

Invloedstraal m vanaf de rand
Initiële debiet m³/u → m³/d volume in m³ voor eerste 5 dagen
Onvolkomen debiet m³/u → m³/d

Stationaire toestand volgens DUPUIT - debiet en invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invloedstraal m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)
Stationair debiet m³/u → m³/d volume in m³ resterende duur
Onvolkomen stationair debiet m³/u → m³/d

Stationaire toestand volgens VERRUIJT - invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invloedstraal m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)

RUBRIEK

volgens DUPUIT

[Indelingslijst huidig](#)[Indelingslijst 08/04/2025](#)

max dagdebiet m³/d
totaal volume m³
rubriek(en)
klasse

VERLAGING OP EEN AFSTAND

afstand tot rand bemaling (m)	afstand tot centrum bemaling (m)	H (verzadigde dikte t.o.v. onderkant filter in m)	h (mTAW)	verlaging s t.o.v. oorspr. peil (m)	Peil (m-mv)

VERPLAATSING VERONTREINIGING

Berekend met afpompingskegel volgens DUPUIT

Berekend met afpompingskegel volgens VERRUIJT

INPUT

[check laatste versie hier](#)

versie 2 0 28/03/2025

ADMINISTRATIEVE GEGEVENS VAN DE BEMALINGSSITE	
1	2
3	4
5	6
7	8
9	10
11	12
13	14
15	16
17	18
19	20
21	22
23	24
25	26
27	28
29	30
31	32
33	34
35	36
37	38
39	40
41	42
43	44
45	46
47	48
49	50
51	52
53	54
55	56
57	58
59	60
61	62
63	64
65	66
67	68
69	70
71	72
73	74
75	76
77	78
79	80
81	82
83	84
85	86
87	88
89	90
91	92
93	94
95	96
97	98
99	100

OMV nummer		straat	Marco polostraat	nr	TFO2	gemeente	Gent
aanvrager	Elia						
ingevuld door	LSDF	datum	30/07/2025	Vul alle administratieve gegevens in.			

Vul alle administratieve gegevens in.

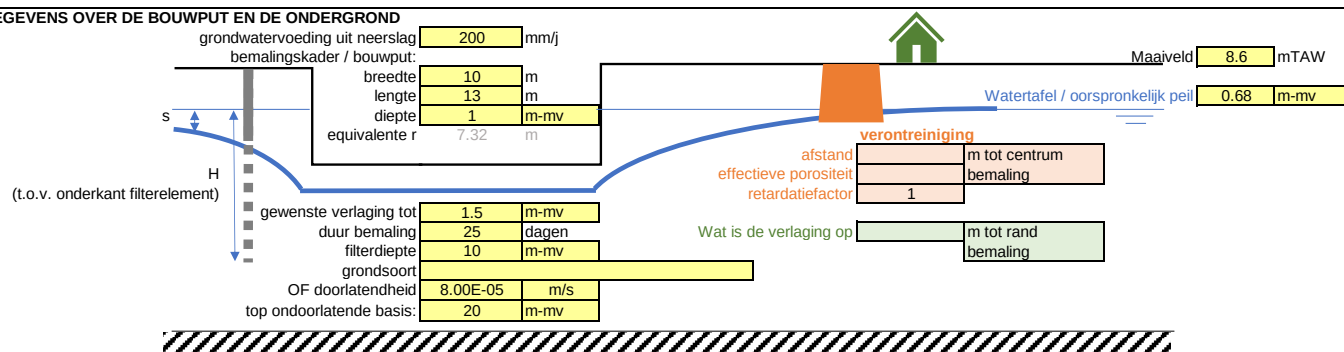
LIGGING

Gelegen in beschermd duingebied?
Gelegen in waterwingebied of beschermingszone Type I of II?
Afstand tot speciale beschermingszones (habitatrichtlijngebied, vogelrichtlijngebied)
Afstand tot VEN gebied

NEEN	
NEEN	
NEEN	in meter
1000	in meter

[zie DOV themaviewer bemalingen](#)

GEGEVENS OVER DE BOUWPUT EN DE ONDERGROND



OUTPUT

DEBIET en INVLOEDSTRAAL

Begin van de bemaling - debiet en invloedstraal volgens Dupuit en Sichardt

Invoedsstraal	22.0	m vanaf de rand			
Initieel debiet	9.5	m ³ /u	---	229	m ³ /d
Onvolkomen debiet	11.9	m ³ /u	---	286	m ³ /d

1429 volume in m³ voor eerste 5 dagen

Stationaire toestand volgens DUPUIT - debiet en invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invoelstraat	178	m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)			
Stationair debiet	3.8	m³/u	---	92	m³/d
Onvolkomen stationair debiet	4.8	m³/u	---	115	m³/d

2297 volume in m³ resterende duur

Stationaire toestand volgens VERRUIJT - invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invloedstraal 141 m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)

RUBRIEK

volgens DUPUIT

[Indelingslijst huidige](#)

Indelingslijst 08/04/2025

max dagdebiet	286	m³/d
totaal volume	3726	m³
rubriek(en)	53.2.1°	
klasse	3	

VERLAGING OP EEN AFSTAND

afstand tot rand bemaling (m)	afstand tot centrum bemaling (m)	H (verzagde dikte t.o.v. onderkant filter in m)	h (mTAW)	verlaging s t.o.v. oorspr. peil (m)	Peil (m-mv)

VERPLAATSING VERONTREINIGING

Berekend met afpompingskegel volgens DUPUIT

Berekend met afpompingskegel volgens VERRUIJT

INPUT

[check laatste versie hier](#)

versie 2.0 28/03/2025

ADMINISTRATIEVE GEGEVENS VAN DE BEMALINGSSITE

OMV nummer straat nr gemeente
aanvrager
ingevuld door datum

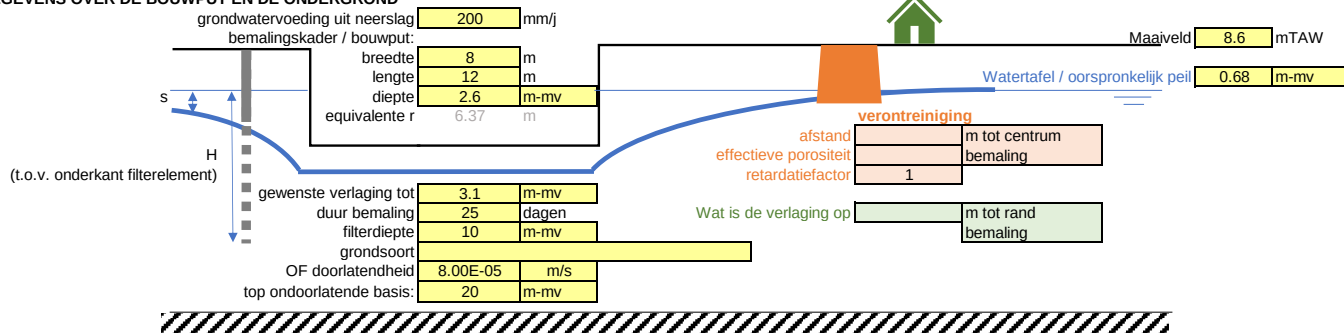
Vul alle administratieve gegevens in.

LIGGING

Gelegen in beschermd duingebied?
Gelegen in waterwingebied of beschermingszone Type I of II?
Afstand tot speciale beschermingszones (habitatrichtlijngebied, vogelrichtlijngebied)
Afstand tot VEN gebied

[zie DOV themaviewer bemalingen](#)

GEGEVENS OVER DE BOUWPUT EN DE ONDERGROND



OUTPUT

DEBIET en INVLOEDSTRAAL

Begin van de bemaling - debiet en invloedstraal volgens Dupuit en Sichardt

Invloedstraal m vanaf de rand

Initieel debiet m³/u ----> m³/d

Onvolkomen debiet m³/u ----> m³/d

volume in m³ voor eerste 5 dagen

Stationaire toestand volgens DUPUIT - debiet en invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invloedstraal m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)

Stationair debiet m³/u ----> m³/d

Onvolkomen stationair debiet m³/u ----> m³/d

volume in m³ resterende duur

Stationaire toestand volgens VERRUIJT - invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invloedstraal m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)

RUBRIEK volgens DUPUIT

[Indelingslijst huidige](#)
[Indelingslijst 08/04/2025](#)

max dagdebiet m³/d

totaal volume m³

rubriek(en)

klasse

VERLAGING OP EEN AFSTAND

afstand tot rand bemaling (m)	afstand tot centrum bemaling (m)	H (verzadigde dikte t.o.v. onderkant filter in m)	h (mTAW)	verlaging s t.o.v. oorspr. peil (m)	Peil (m-mv)

VERPLAATSING VERONTREINIGING

Berekend met afpompingskegel volgens DUPUIT

Berekend met afpompingskegel volgens VERRUIJT

[check laatste versie hier](#)

versie 2 0 28/03/2025

OMV nummer		straat	Marco polostraat	nr	TFO4	gemeente	Gent
aanvrager	Elia						
ingevuld door	LSDF	datum	30/07/2025	Vul alle administratieve gegevens in.			

Vul alle administratieve gegevens in.

Gelegen in beschermd duingebied?
Gelegen in waterwingebied of beschermingszone Type I of II?
Afstand tot speciale beschermingszones (habitatrichtlijngebied, vogelrichtlijngebied)
Afstand tot VEN gebied

NEEN	
NEEN	
NEEN	in meter
1000	in meter

[zie DOV themaviewer bemalingen](#)

grondwateroeding uit neerslag 200 mm/j

bemalingskader / bouwput:

breedte	8 m
lengte	12 m
diepte	2.6 m-mv
equivalente r	6.37 m

s

H

verontreiniging

afstand

effectieve porositeit

retardatiefactor

Wat is de verlaging op

gewenste verlaging tot	3.1 m-mv
duur bemaling	25 dagen
filterdiepte	10 m-mv
grondsoort	
OF doorlatendheid	8.00E-05 m/s
top ondoorlatende basis:	20 m-mv

Maarveld 8.6 mTAW

0.68 m-mv

m tot centrum bemaling

m tot rand bemaling

DEBIET en INVLOEDSTRAAL

Begin van de bemaling - debiet en invloedstraal volgens Dupuit en Sichardt

Invoelstraal	64.9	m vanaf de rand			
Initieel debiet	14.7	m³/u	---	353	m³/d
Onvolkomen debiet	18.4	m³/u	---	441	m³/d

2205

 volume in m³ voor eerste 5 dagen

Stationaire toestand volgens DUPUIT - debiet en invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invoeldestraal	313	m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)			
Stationair debiet	8.9	m³/u	---	213	m³/d
Onvolkomen stationair debiet	11.1	m³/u	---	266	m³/d

5312 volume in m³ resterende duur

Stationaire toestand volgens VERRUIJT - invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invloedstraal	264	m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)
---------------	-----	--

RUBRIEK volgens DUPUIT

[Indelingslijst huidig](#)
[Indelingslijst 08/04/2025](#)

max dagdebiet	441	m ³ /d
totaal volume	7517	m ³
rubriek(en)	53.2.1°	
klasse	3	

VERLAGING OP EEN AFSTAND

afstand tot rand bemaling (m)	afstand tot centrum bemaling (m)	H (verzadigde dikte t.o.v. onderkant filter in m)	h (mTAW)	verlaging s t.o.v. oorspr. peil (m)	Peil (m-mv)

VERPLAATSING VERONTREINIGING

Berekend met afpompingskegel volgens DUPUIT

Berekend met afpompingskegel volgens VERRUIJT

INPUT

[check laatste versie hier](#)
versie 2.0 28/03/2025

ADMINISTRATIEVE GEGEVENS VAN DE BEMALINGSSITE

OMV nummer		straat	Marco polostraat	nr	Nieuwe grachtoversteek noord	gemeente	Gent
aanvrager	Elia						
ingevuld door	LSDF	datum	30/07/2025				

Vul alle administratieve gegevens in.

LIGGING

Gelegen in beschermd duingebied? ☐ NEEN

Gelegen in waterwingebied of beschermingszone Type I of II? ☐ NEEN

Afstand tot speciale beschermingszones (habitatrichtlijngebied, vogelrichtlijngebied) ☐ NEEN in meter

Afstand tot VEN gebied ☐ 1000 in meter

[zie DOV themaviewer bemalingen](#)

GEGEVENS OVER DE BOUWPUT EN DE ONDERGROND

grondwatervoeding uit neerslag	200	mm/j
bemalingskader / bouwput:		
breedte	9	m
lengte	11.4	m
diepte	1.6	m-mv
equivalente r	6.49	m

(t.o.v. onderkant filterelement)

gewenste verlaging tot ☐ 2.1 m-mv

duur bemaling ☐ 25 dagen

filterdiepte ☐ 10 m-mv

grondsoort

OF doorlatendheid ☐ 8.00E-05 m/s

top ondoorlatende basis: ☐ 20 m-mv

Maaiveld ☐ 8.6 mTAW

Watertafel / oorspronkelijk peil ☐ 0.68 m-mv

verontreiniging

afstand ☐ m tot centrum bemaling

effectieve porositeit ☐

retardatiefactor ☐ 1

Wat is de verlaging op ☐ m tot rand bemaling

OUTPUT

DEBIET en INVLOEDSTRAAL

Begin van de bemaling - debiet en invloedstraal volgens Dupuit en Schardt

Invloedstraal	38.1	m vanaf de rand		
Initieel debiet	11.5	m³/u	--->	276 m³/d
Onvolkomen debiet	14.4	m³/u	--->	344 m³/d
				1722 volume in m³ voor eerste 5 dagen

Stationaire toestand volgens DUPUIT - debiet en invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invloedstraal	241	m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)		
Stationair debiet	5.8	m³/u	--->	140 m³/d
Onvolkomen stationair debiet	7.3	m³/u	--->	175 m³/d
				3508 volume in m³ resterende duur

Stationaire toestand volgens VERRUIJT - invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invloedstraal	196	m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)		
---------------	----------------------------------	--	--	--

RUBRIEK

volgens DUPUIT [Indelingslijst huidig](#)
[Indelingslijst 08/04/2025](#)

max dagdebiet	344	m³/d
totaal volume	5230	m³
rubriek(en)	53.2.1°	
klasse	3	

VERLAGING OP EEN AFSTAND

afstand tot rand bemaling (m)	afstand tot centrum bemaling (m)	H (verzadigde dikte t.o.v. onderkant filter in m)	h (mTAW)	verlaging s t.o.v. oorspr. peil (m)	Peil (m-mv)

VERPLAATSING VERONTREINIGING

Berekend met afpompijgskegel volgens DUPUIT

Berekend met afpompijgskegel volgens VERRUIJT

INPUT

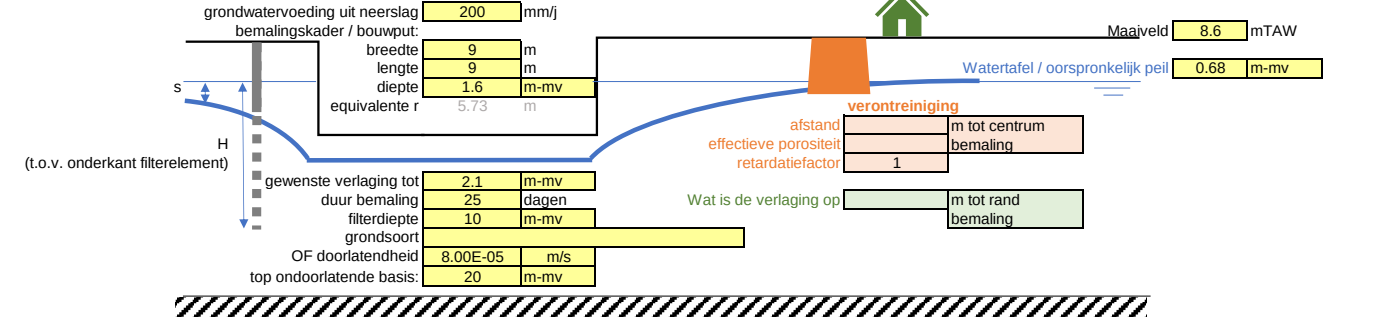
[check laatste versie hier](#)
versie 2.0 28/03/2025

ADMINISTRATIEVE GEGEVENS VAN DE BEMALINGSSITE

OMV nummer		straat	Marco polostraat	nr	Nieuwe grachtoversteek zuid	gemeente	Gent
aanvrager	Elia						
ingevuld door	LSDF	datum	30/07/2025	Vul alle administratieve gegevens in.			
LIGGING	Gelegen in beschermd duingebied? Gelegen in waterwingebied of beschermingszone Type I of II? Afstand tot speciale beschermingszones (habitatrichtlijngebied, vogelrichtlijngebied) Afstand tot VEN gebied			NEEN NEEN NEEN 1000		in meter in meter	

[zie DOV themaviewer bemalingen](#)

GEGEVENS OVER DE BOUWPUT EN DE ONDERGROND



OUTPUT

DEBIET en INVLOEDSTRAAL

Begin van de bemaling - debiet en invloedstraal volgens Dupuit en Sichardt

Invloedstraal	38.1	m vanaf de rand		
Initieel debiet	10.9	m³/u	261	m³/d
Onvolkomen debiet	13.6	m³/u	326	m³/d

1630 volume in m³ voor eerste 5 dagen

Stationaire toestand volgens DUPUIT - debiet en invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invloedstraal	237	m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)		
Stationair debiet	5.7	m³/u	136	m³/d
Onvolkomen stationair debiet	7.1	m³/u	170	m³/d

3408 volume in m³ resterende duur

Stationaire toestand volgens VERRUIJT - invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invloedstraal	192	m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)		
---------------	-----	--	--	--

RUBRIEK

volgens DUPUIT [Indelingslijst huidig](#)
[Indelingslijst 08/04/2025](#)

max dagdebiet	326	m³/d
totaal volume	5038	m³
rubriek(en)	53.2.1°	
klasse	3	

VERLAGING OP EEN AFSTAND

afstand tot rand bemaling (m)	afstand tot centrum bemaling (m)	H (verzadigde dikte t.o.v. onderkant filter in m)	h (mTAW)	verlaging s t.o.v. oorspr. peil (m)	Peil (m-mv)

VERPLAATSING VERONTREINIGING

Berekend met afpompijgskegel volgens DUPUIT	
Berekend met afpompijgskegel volgens VERRUIJT	

INPUT

ADMINISTRatieve GEGEVENS VAN HET BEMALINGSTRAJECT

OMV nummer		straat	Marco polostraat	nr		gemeente	Gent	Startdatum	
aanvrager	Elia	Naam streng	leidingen (alles)						
ingevuld door	LSDF	datum	30/07/2025	Vul alle administratieve gegevens in.				Vul de startdatum in	

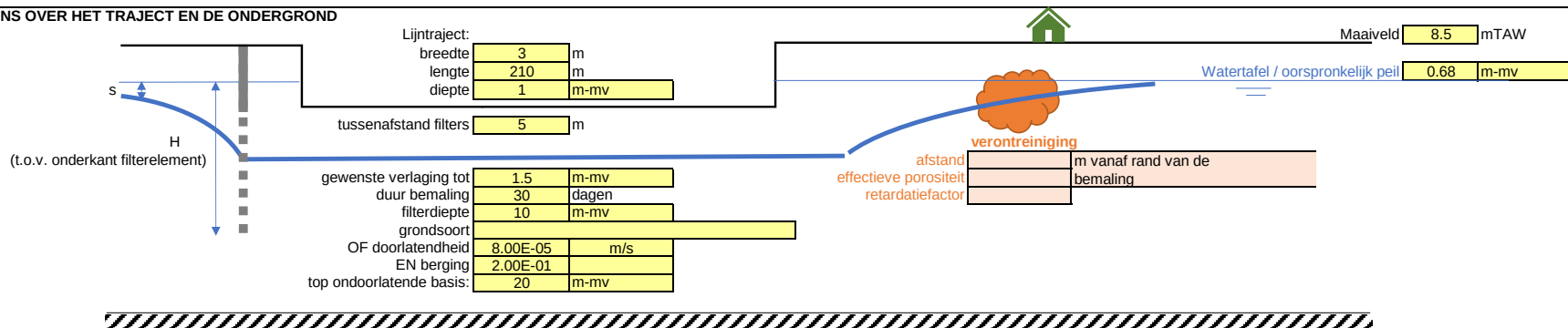
LIGGING

Gelegen in beschermd duingebied?
Gelegen in waterwingebied of beschermingszone Type I of II?
Afstand tot speciale beschermingszones (habitatrichtlijngebied, vogelrichtlijngebied)
Afstand tot VEN gebied

NEEN	
NEEN	
1000	in meter
1000	in meter

[zie DOV themaviewer bemalingen](#)

GEGEVENS OVER HET TRAJECT EN DE ONDERGROND



OUTPUT

DEBIET en INVLOEDSSTRAAL

Debiet en invloedsstraal bij het begin van de bemaling - gebaseerd op de formule van Edelman

Invloedsstraal	51.1 m				
Initieel debiet	56.0 m³/u	1345 m³/d	6722	volume in m³ voor eerste 5 dagen	

Debiet en invloedsstraal op het einde van de bemaling - gebaseerd op de formule van Edelman

Invloedsstraal	375.0 m (met verlaging = 5 cm)				
Debiet	36.5 m³/u	876 m³/d	21901	volume in m³ resterende duur	

RUBRIEK

[Indelingslijst huidig](#)
[Indelingslijst 08/04/2025](#)

max dagdebiet	1345 m³/d
totaal volume	28623 m³
rubriek(en)	53.2.1°
klasse	3

VERLAGING OP EEN AFSTAND

Tijdstip (dagen)	Afstand tot rand sleuf (m)	H (verzadigde dikte t.o.v. onderkant filter in m)	Peil (mTAW)	verlaging s t.o.v. oorspr. peil (m)	Peil (m-mv)
------------------	----------------------------	---	-------------	-------------------------------------	-------------

VERPLAATSING VERONTREINIGING

De verontreiniging bereikt de sleuf niet binnen de voorziene bemalingsduur

INPUT

[check laatste versie hier](#)
versie 2.0 28/03/2025

ADMINISTRATIEVE GEGEVENS VAN DE BEMALINGSSITE

OMV nummer		straat	Marco polostraat	nr	Gebouw 2 (Fluvius)	gemeente	Gent
aanvrager	Elia						
ingevuld door	LSDf	datum	11/08/2025	Vul alle administratieve gegevens in.			

LIGGING

Gelegen in beschermd duingebied?	NEEN	
Gelegen in waterwingebied of beschermingszone Type I of II?	NEEN	
Afstand tot speciale beschermingszones (habitatrichtlijngebied, vogelrichtlijngebied)	NEEN	in meter
Afstand tot VEN gebied	1000	in meter

[zie DOV themaviewer bemalingen](#)

GEGEVENS OVER DE BOUWPUT EN DE ONDERGROND

grondwatervoeding uit neerslag	200	mm/j
bemalingskader / bouwput:		
breedte	9.71	m
lengte	30.37	m
diepte	2.27	m-mv
equivalente r	12.76	m

(t.o.v. onderkant filterelement)

gewenste verlaging tot 2.77 | m-mv | duur bemaling | 25 | dagen | filterdiepte | 10 | m-mv | grondsoort | | OF doorlatendheid | 8.00E-05 | m/s | top ondoorlatende basis: | 20 | m-mv |

Maaiveld

 8.6 | mTAW |

Watertafel / oorspronkelijk peil

 0.68 | m-mv |

verontreiniging

afstand

 | m tot centrum |

effectieve porositeit | bemaling |

retardatiefactor

 1 |

Wat is de verlaging op

 | m tot rand |

bemaling

OUTPUT

DEBIET en INVLOEDSTRAAL

Begin van de bemaling - debiet en invloedstraal volgens Dupuit en Sichardt

Invloedstraal	56.1	m vanaf de rand					
Initieel debiet	18.6	m³/u	--->	446	m³/d	2784	volume in m³ voor eerste 5 dagen
Onvolkomen debiet	23.2	m³/u	--->	557	m³/d		

Stationaire toestand volgens DUPUIT - debiet en invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invloedstraal	317	m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)					
Stationair debiet	9.4	m³/u	--->	225	m³/d	5616	volume in m³ resterende duur
Onvolkomen stationair debiet	11.7	m³/u	--->	281	m³/d		

Stationaire toestand volgens VERRUIJT - invloedstraal in evenwicht gebracht met grondwatervoeding

Invloedstraal	272	m vanaf de rand (met verlaging = 5 cm)
---------------	-----	--

RUBRIEK volgens DUPUIT [Indelingslijst huidig](#)
[Indelingslijst 08/04/2025](#)

max dagdebiet	557	m³/d
totaal volume	8400	m³
rubriek(en)	53.2.1°	
klasse	3	

VERLAGING OP EEN AFSTAND

afstand tot rand bemaling (m)	afstand tot centrum bemaling (m)	H (verzadigde dikte t.o.v. onderkant filter in m)	h (mTAW)	verlaging s t.o.v. oorspr. peil (m)	Peil (m-mv)

VERPLAATSING VERONTREINIGING

Berekend met afpompskegel volgens DUPUIT

Berekend met afpompskegel volgens VERRUIJT

RB 07401 Bemaling bouwput4.0

Zettingen ten gevolge van bemalingen voor een bouwput - of sleuf

Conform Richtlijn bemalingen 2009 en zettingen volgens Terzaghi

Copyrights Sweco Belgium, 2020



Project:	Gent Kludo
Onderdeel:	Zettingsberekening
Projectnummer:	0601700329
Opdrachtgever:	Elia
Revisie:	-
Datum:	woensdag 30 juli 2025
Geotechnisch ingenieur:	LSDF
Contact:	Sweco Belgium - Kantoor Brussel Arenbergstraat 13 bus 1 B-1000 Brussel T: +32 2 383 06 40 F: +32 2 380 36 08 info@swecobelgium.be www.swecobelgium.be

Division Infrastructure
Arenbergstraat 13 bus 1
B-1000 Brussel

Project: **Gent Kludo**
Onderdeel: **Zettingsberekening**

Projectnummer:
0601700329
-

Geotechnisch ingenieur: **LSDF**

Pagina: **1**

Datum: **30/07/25**

1 Inleiding

1.1 Beschrijving

Deze rekennota betreft de zettingsberekeningen ter hoogte van de uit te voeren werken. Het gaat hierbij om de volgende onderdelen/aspecten:

- Opsomming van het beschikbare grondonderzoek (zie bijlage(n));
- Geometrie van bouwput en/of -sleuf;
- Zettingsberekeningen ten gevolge van de bemalingen.

1.2 Uitgangspunten

1.2.1 Grondkarakteristieken

De grondlaagopbouw wordt bepaald aan de hand van de beschikbare sonderingen en boringen. De laagindeling volgt de karakteristieke waarden in Tabel 2.1 van prNBN EN 1997-1 ANB. De doorlatendheidscoëfficiënten zijn afgeleid uit CUR 166 of volgens de formules van oa. Hazen, Seelheim, Zieschung en Beyer.

1.2.2 Bemalingsberekeningen

De verhanglijnen en bemalingsdiepten worden berekend met behulp van de formules van Dupuit (freatisch grondwater), Tessendorf (artesisch grondwater) en Sichardt.

De invloedstraal bij een bemaling van een rechthoekige bouwput is dan als volgt:

$$R = 3000 \times s \times k^{1/2} \quad (\text{invloedstraal bemaling})$$

$$R_{eq} = (l \times b / \pi)^{1/2} \quad (\text{equivalente straal bouwput})$$

De invloedstraal bij een bemaling van een sleuf is dan als volgt:

$$R = 2000 \times s \times k^{1/2} \quad (\text{invloedstraal bemaling})$$

$$R_{eq} = b/2 \quad (\text{equivalente straal bouwput})$$

De totale invloedsstraal van de bemaling wordt aldus :

$$R_{tot} = R + R_{eq}$$

Waarbij:

- k : doorlatendheidscoëfficiënt
- s : afmalingsdiepte
- b : breedte bouwput
- l : lengte bouwput

Vervolgens wordt het verloop van de waterlijn berekend, voor een willekeurig punt op afstand x van de bouwputrand, met volgende formules:

In het geval van een sleuf:

$$s_x = H - \left(H^2 - (H^2 - h^2) \frac{R_{tot} - x}{R_{tot} - R_{eq}} \right)^{1/2} \quad (\text{freatisch water})$$

$$s_x = (H - h) \frac{R_{tot} - x}{R_{tot} - R_{eq}} \quad (\text{artesisch water})$$

In het geval van een bouwput:

$$s_x = H - \left(H^2 - (H^2 - h^2) \frac{\ln R_{tot} - \ln x}{\ln R_{tot} - \ln R_{eq}} \right)^{1/2} \quad (\text{freatisch water})$$

$$s_x = (H - h) \frac{\ln R_{tot} - \ln x}{\ln R_{tot} - \ln R_{eq}} \quad (\text{artesisch water})$$

Waarbij:

- H : waterhoogte initieel peil ten opzichte van ondoorlatende laag
- h : waterhoogte te bemalen peil ten opzichte van ondoorlatende laag
- x : afstand van de rand van de bouwput

RB 07401 Bemaling bouwput4.0

1.2.3 Zettingsberekeningen

De zettingen worden bepaald door middel van de samendrukkingswet van Terzaghi:

$$s = \sum_{i=0}^{\infty} \frac{\Delta h_i}{C_i} \ln \left(1 + \frac{\Delta \sigma_v}{\sigma_{v;i}} \right)$$

Hierbij wordt de ondergrond opgesplitst in deellaagjes met hoogte Δh_i en samendrukkingsconstante C_i . Die laatste worden berekend uit de conusweerstand van de sonderingen met behulp van de coëfficiënten van Sanglerat, zoals aangegeven in "Richlijnen Bemalingen 2009".

$\sigma_{v;i}$ is de initiële effectieve spanning van de grond in rust in elk deellaagje en $\Delta \sigma_v$ is de spanningstoename tengevolge van de bemaling in elk deellaagje. De spanningstoename is gereduceerd in de diepte door middel van de invloedscoefficiënt $i(z)$.

2 Berekeningen

Op de volgende pagina's wordt voor de verschillende locaties en/of sonderingen het volgende gegeven:

- Gegevens met betrekking tot de geometrie van de bouwput;
- Gegevens met betrekking tot de grondkarakteristieken;
- Berekeningen van de invloedstralen;
- Berekeningen van de verwachte zettingen;
- Overzichtstabel van de berekeningen.

- 1) S10 - Vorm bouwput: rechthoekig, op een afstand 0 m van de rand van de bouwput.
- 2) S02 - Vorm bouwput: rechthoekig, op een afstand 0 m van de rand van de bouwput.
- 3) S03 - Vorm bouwput: rechthoekig, op een afstand 0 m van de rand van de bouwput.

Division Infrastructure
Arenbergstraat 13 bus 1
B-1000 Brussel

Project: **Gent Kludo**
Onderdeel: **Zettingsberekening**

Projectnummer:
0601700329
-

Geotechnisch ingenieur: **LSDF**

Pagina: **3**

Datum: **30/07/25**

RB 07401 Bemaling bouwput4.0

2.1 Bemaling ter hoogte van sondering S10

2.1.1 Gegevens

2.1.1.1 Geometrie

Maaiveldpeil MV = 8.31 mTAW
Grondwaterpeil GW = 6.29 mTAW PZ01
Spanningswater ☐

Vorm bouwput rechthoekig
Bodempeil bouwput $Z_{bp} = 5.50$ mTAW TFO4 (diepste constructie, worst case)
Breedte bouwput $B_{bp} = 8.00$ m
Lengte bouwput $L_{bp} = 12.00$ m

Bemalingspeil $Z_{bem} = 5.00$ mTAW
Lengte geplaatste filter $L_f = 8.00$ m (schatting)
Diameter filter $d = 0.15$ m

2.1.1.2 Grondkarakteristieken

Uitvoerder grondonderzoek: SGS
Referentie grondonderzoek: Z2457097

Sondering: S10
Boring: BXX

De volgende volumegewichten worden aangenomen:

Gewicht droge grond $\gamma_d = EC7$ kN/m³
Gewicht natte grond $\gamma_n = EC7$ kN/m³
Gewicht water $\gamma_w = 10$ kN/m³

De horizontale doorlatendheidscoëfficiënt k wordt geschat volgens CUR 166. Het grondtype is: fijn zand

De grenzen volgens de CUR zijn: $1E-04$ m/s - $1E-05$ m/s

Voor deze bemaling geldt: $k = 8.00E-05$ m/s

2.1.2 Berekeningen

Uit de geometrische gegevens volgt de afmalingsdiepte s, de laagdikte H en de waterhoogte in de sleuf h0:

Laagdikte H = 5.98 m
Afmalingsdiepte s = 1.29 m
Waterhoogte (H-s) h = 4.69 m

2.1.2.1 Invloedstraal

Uit de horizontale doorlatendheid en de afmalingshoogte s, volgt de invloedsstraal van de bemaling, volgens de formule zoals gegeven in 1.2.2:

$R = 34.61$ m

De equivalente straal van de bouwput is als volgt:

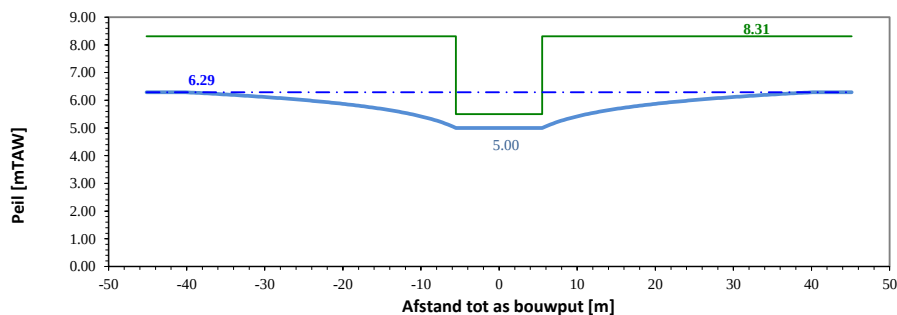
$R_{eq} = 5.53$ m

De totale invloedsstraal van de bemaling is dan:

$R_{tot} = 40.14$ m

2.1.2.2 Verloop verhanglijn

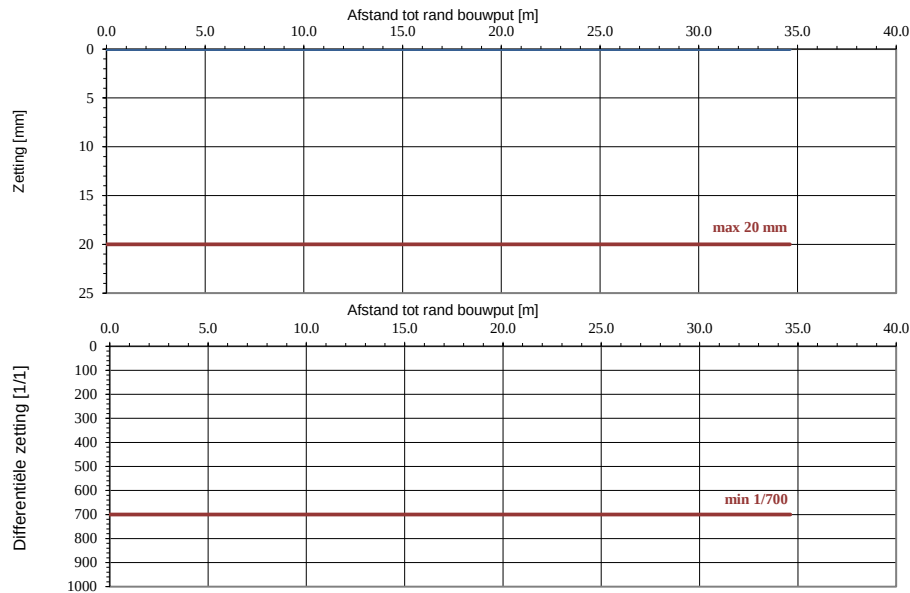
Vervolgens wordt de vergelijking van de waterlijn berekend op afstand x van de bouwputrand, met de formule als gegeven in 1.2.2.



Figuur 2.1.1 Grafische voorstelling verhanglijn en bouwput.

2.1.2.3 Zettingskromme

De grafische voorstelling van respectievelijk de zettingskromme en de differentiële zetting zien er als volgt uit



Figuur 2.1.2 Grafische voorstelling zettingskromme en differentiële zetting.

2.1.2.4 Lokale zetting

Ten slotte wordt de plaatselijke zetting weergegeven voor een afstand 0 m tot de rand van de bouwput (dichtstbijzijnde bebouwing).

Afstand tot rand bouwput $x = 0.00$ m

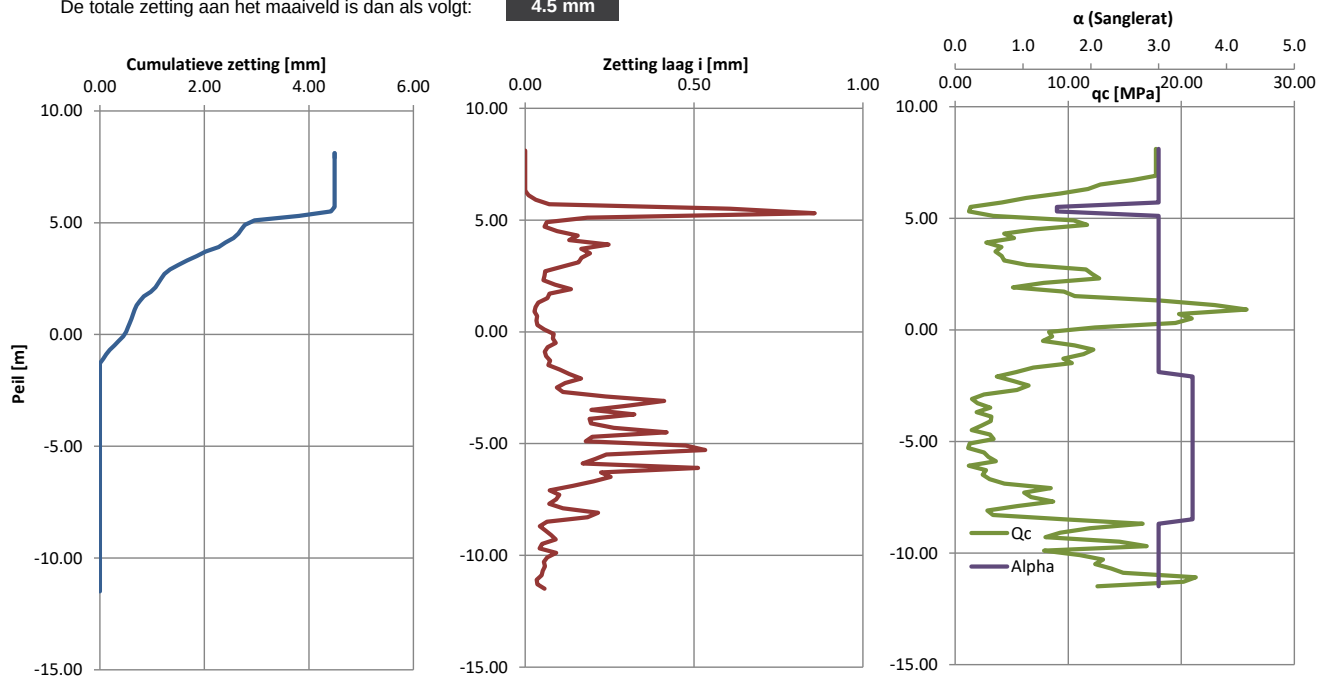
Vervolgens wordt de vergelijking van de waterlijn berekend op afstand 0 m:

In het geval van freatisch water:

$s_x = 1.29$ m

De totale zetting aan het maaiveld is dan als volgt:

4.5 mm



Figuur 2.1.3 Grafische voorstelling van a) de cumulatieve zetting, b) de zetting in laag i en c) de conusweerstand.

Division Infrastructure

Arenbergstraat 13 bus 1

B-1000 Brussel

Project: **Gent Kludo**

Onderdeel: **Zettingsberekening**

Projectnummer:

0601700329

-

Geotechnisch ingenieur:

LSDF

Pagina:

6

Datum:

30/07/25

p. 6-1

2.1.2 Tabel zettingsberekeningen op 0 m van de rand van de bouwput

	h [m]	z [mTAW]	q_c [N/mm²]	Grond- type	(Her-) belasting	β	Sanglerat α	γ_d (kN/m³)	γ_n (kN/m³)	P₀ [kN/m²]	A/C a. (C _{u2} /p ₀)	Δp [kN/m²]	p p ₀ +Δp [kN/m²]	z Δh/C _u .ln(p/p ₀) [mm]	Σz [mm]	
1	0.20	8.11	17.76	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	3.60	14800	0.00	3.60	0.00	4.49	
2	0.40	7.91	17.76	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	7.20	7400	0.00	7.20	0.00	4.49	
3	0.60	7.71	17.76	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	10.80	4933	0.00	10.80	0.00	4.49	
4	0.80	7.51	17.76	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	14.40	3700	0.00	14.40	0.00	4.49	
5	1.00	7.31	17.76	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	18.00	2960	0.00	18.00	0.00	4.49	
6	1.20	7.11	17.76	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	21.60	2467	0.00	21.60	0.00	4.49	
7	1.40	6.91	17.76	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	25.20	2114	0.00	25.20	0.00	4.49	
8	1.60	6.71	15.69	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	28.80	1634	0.00	28.80	0.00	4.49	
9	1.80	6.51	12.85	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	32.40	1190	0.00	32.40	0.00	4.49	
10	2.00	6.31	11.75	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	36.00	979	0.00	36.00	0.00	4.49	
11	2.20	6.11	9.32	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	38.16	733	1.44	39.60	0.01	4.49	
12	2.40	5.91	6.28	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	40.16	469	3.04	43.20	0.03	4.49	
13	2.60	5.71	4.13	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	42.16	294	4.64	46.80	0.07	4.49	
14	2.80	5.51	1.36	K3 Q	C	3.00	1.50	18.00	18.00	43.76	47	6.64	50.40	0.61	4.42	
15	3.00	5.31	1.23	K3 Q	C	3.00	1.50	18.00	18.00	45.36	41	8.64	54.00	0.86	3.81	
16	3.20	5.11	3.36	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	47.36	213	10.24	57.60	0.18	2.96	
17	3.40	4.91	10.49	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	49.36	638	11.12	60.48	0.06	2.77	
18	3.60	4.71	11.68	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	51.36	682	11.12	62.48	0.06	2.71	
19	3.80	4.51	7.12	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	53.36	400	11.12	64.48	0.09	2.65	
20	4.00	4.31	4.34	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	55.36	235	11.12	66.48	0.16	2.56	
21	4.20	4.11	5.21	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	57.36	272	11.12	68.48	0.13	2.40	
22	4.40	3.91	2.75	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	59.36	139	11.12	70.48	0.25	2.27	
23	4.60	3.71	4.10	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	61.36	200	11.12	72.48	0.17	2.02	
24	4.80	3.51	3.56	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	63.36	169	11.12	74.48	0.19	1.86	
25	5.00	3.31	4.11	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	65.36	189	11.12	76.48	0.17	1.67	
26	5.20	3.11	4.34	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	67.36	193	11.12	78.48	0.16	1.50	
27	5.40	2.91	6.36	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	69.36	275	11.12	80.48	0.11	1.34	
28	5.60	2.71	11.57	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	71.36	486	11.12	82.48	0.06	1.23	
29	5.80	2.51	12.10	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	73.36	495	11.12	84.48	0.06	1.17	
30	6.00	2.31	12.75	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	75.36	508	11.12	86.48	0.05	1.12	
31	6.20	2.11	7.83	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	77.36	304	11.12	88.48	0.09	1.06	
32	6.40	1.91	5.12	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	79.36	194	11.12	90.48	0.14	0.97	
33	6.60	1.71	9.63	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	81.36	355	11.12	92.48	0.07	0.84	
34	6.80	1.51	10.59	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	83.36	381	11.12	94.48	0.07	0.77	
35	7.00	1.31	18.17	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	85.36	639	11.12	96.48	0.04	0.70	
36	7.20	1.11	22.95	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	87.36	788	11.12	98.48	0.03	0.66	
37	7.40	0.91	25.78	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	89.36	865	11.12	100.48	0.03	0.63	
38	7.60	0.71	19.79	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	91.36	650	11.12	102.48	0.04	0.61	
39	7.80	0.51	20.93	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	93.36	673	11.12	104.48	0.03	0.57	
40	8.00	0.31	19.49	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	95.36	613	11.12	106.48	0.04	0.54	
41	8.20	0.11	12.37	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	97.36	381	11.12	108.48	0.06	0.50	
42	8.40	-0.09	8.30	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	99.36	251	11.12	110.48	0.08	0.44	
43	8.60	-0.29	8.57	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	101.36	254	11.12	112.48	0.08	0.36	
44	8.80	-0.49	7.76	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	103.36	225	11.12	114.48	0.09	0.28	
45	9.00	-0.69	10.57	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	105.36	301	11.12	116.48	0.07	0.19	
46	9.20	-0.89	12.22	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	107.36	341	11.12	118.48	0.06	0.12	
47	9.40	-1.09	11.35	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	109.36	311	11.12	120.48	0.06	0.06	
48	9.60	-1.29	9.57	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	111.36	258	11.12	122.48	0.07	0.00	
49	9.80	-1.49	10.32	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	113.36	273	11.12	124.48	0.07	0.00	
50	10.00	-1.69	6.91	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	115.36	180	11.12	126.48	0.10	0.00	
51	10.20	-1.89	5.41	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	117.36	138	11.12	128.48	0.13	0.00	
52	10.40	-2.09	3.68	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	119.36	108	11.12	130.48	0.17	0.00	
53	10.60	-2.29	5.15	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	121.36	149	11.12	132.48	0.12	0.00	
54	10.80	-2.49	6.49	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	123.36	184	11.12	134.48	0.09	0.00	
55	11.00	-2.69	5.46	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	125.36	152	11.12	136.48	0.11	0.00	
56	11.20	-2.89	2.56	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	127.36	70	11.12	138.48	0.24	0.00	
57	11.40	-3.09	1.48	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	129.36	40	11.12	140.48	0.41	0.00	
58	11.60	-3.29	1.97	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	131.36	52	11.12	142.48	0.31	0.00	
59	11.80	-3.49	3.11	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	133.36	82	11.12	144.48	0.20	0.00	
60	12.00	-3.69	1.89	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	135.36	49	11.12	146.48	0.32	0.00	
61	12.20	-3.89	3.20	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	137.36	82	11.12	148.48	0.19	0.00	
p. 6-2	62	12.40	-4.09	3.14	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	139.36	79	11.12	150.48	0.19	0.00
	63	12.60	-4.29	2.33	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	141.36	58	11.12	152.48	0.26	0.00
	64	12.80	-4.49	1.46	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	143.36	36	11.12	154.48	0.42	0.00
	65	13.00	-4.69	3.08	Zk3 Q	C	8.00	3.50								

Division Infrastructure
Arenbergstraat 13 bus 1
B-1000 Brussel

Geotechnisch ingenieur: **LSDF**

Project: **Gent Kludo**
Onderdeel: **Zettingsberekening**

Pagina: **6**

Projectnummer:
0601700329
-

Datum: **30/07/25**

2.1.2 Tabel zettingsberekeningen op 0 m van de rand van de bouwput

	h [m]	z [mTAW]	q _c [N/mm²]	Grond- type	(Her-) belasting	β	Sanglerat α	γ _d (kN/m³)	γ _n (kN/m³)	p ₀ [kN/m²]	A/C a. (C _{u2} /p ₀)	Δp [kN/m²]	p p ₀ +Δp [kN/m²]	z Δh/C·ln(p/p ₀) [mm]	Σz [mm]
79	15.80	-7.49	6.71	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	173.36	135	11.12	184.48	0.09	0.00
80	16.00	-7.69	8.68	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	175.36	173	11.12	186.48	0.07	0.00
81	16.20	-7.89	5.52	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	177.36	109	11.12	188.48	0.11	0.00
82	16.40	-8.09	2.86	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	179.36	56	11.12	190.48	0.22	0.00
83	16.60	-8.29	3.34	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	181.36	64	11.12	192.48	0.18	0.00
84	16.80	-8.49	9.58	Zk3 Q	C	8.00	3.50	18.00	20.00	183.36	183	11.12	194.48	0.06	0.00
85	17.00	-8.69	16.58	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	185.36	268	11.12	196.48	0.04	0.00
86	17.20	-8.89	11.92	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	187.36	191	11.12	198.48	0.06	0.00
87	17.40	-9.09	9.30	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	189.36	147	11.12	200.48	0.08	0.00
88	17.60	-9.29	7.98	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	191.36	125	11.12	202.48	0.09	0.00
89	17.80	-9.49	14.53	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	193.36	225	11.12	204.48	0.05	0.00
90	18.00	-9.69	16.94	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	195.36	260	11.12	206.48	0.04	0.00
91	18.20	-9.89	7.87	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	197.36	120	11.12	208.48	0.09	0.00
92	18.40	-10.09	11.04	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	199.36	166	11.12	210.48	0.07	0.00
93	18.60	-10.29	13.08	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	201.36	195	11.12	212.48	0.06	0.00
94	18.80	-10.49	12.38	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	203.36	183	11.12	214.48	0.06	0.00
95	19.00	-10.69	13.82	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	205.36	202	11.12	216.48	0.05	0.00
96	19.20	-10.89	14.87	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	207.36	215	11.12	218.48	0.05	0.00
97	19.40	-11.09	21.28	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	209.36	305	11.12	220.48	0.03	0.00
98	19.60	-11.29	20.20	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	211.36	287	11.12	222.48	0.04	0.00
99	19.80	-11.49	12.58	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	213.36	177	11.12	224.48	0.06	0.00

RB 07401 Bemaling bouwput4.0

2.2 Bemaling ter hoogte van sondering S02

2.2.1 Gegevens

2.2.1.1 Geometrie

Maaiveldpeil	MV =	8.51	mTAW	
Grondwaterpeil	GW =	6.23	mTAW	PZ02
Spanningswater	☐			
Vorm bouwput		rechthoekig		
Bodempeil bouwput	Z _{bp} =	6.60	mTAW	Gebouw 1
Breedte bouwput	B _{bp} =	36.00	m	
Lengte bouwput	L _{bp} =	30.00	m	
Bemalingspeil	Z _{bem} =	6.10	mTAW	
Lengte geplaatste filter	L _f =	10.00	m (schatting)	
Diameter filter	d =	0.15	m	

2.2.1.2 Grondkarakteristieken

Uitvoerder grondonderzoek: SGS
Referentie grondonderzoek: Z2457097

Sondering: S02
Boring: BXX

De volgende volumegewichten worden aangenomen:

Gewicht droge grond	Y _d =	EC7	kN/m ³
Gewicht natte grond	Y _n =	EC7	kN/m ³
Gewicht water	Y _w =	10	kN/m ³

De horizontale doorlatendheidscoëfficiënt k wordt geschat volgens CUR 166. Het grondtype is: fijn zand

De grenzen volgens de CUR zijn: 1E-04 m/s - 1E-05 m/s

Voor deze bemaling geldt: k = 1.00E-04 m/s

2.2.2 Berekeningen

Uit de geometrische gegevens volgt de afmalingsdiepte s, de laagdikte H en de waterhoogte in de sleuf h0:

Laagdikte	H =	7.72	m
Afmalingsdiepte	s =	0.13	m
Waterhoogte (H-s)	h =	7.59	m

2.2.2.1 Invloedstraal

Uit de horizontale doorlatendheid en de afmalingshoogte s, volgt de invloedsstraal van de bemaling, volgens de formule zoals gegeven in 1.2.2:

$$R = 3.90 \text{ m}$$

De equivalente straal van de bouwput is als volgt:

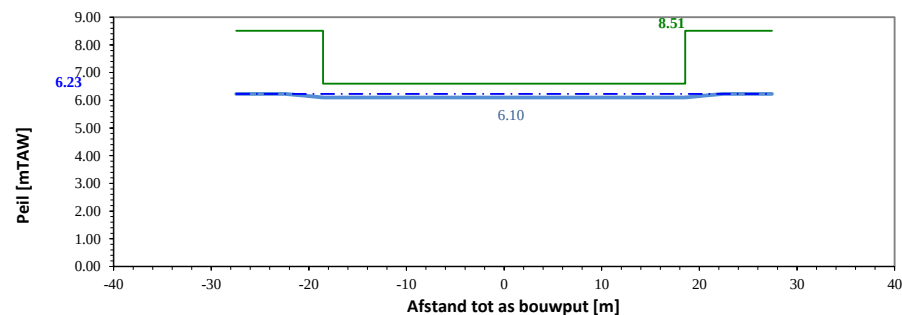
$$R_{eq} = 18.54 \text{ m}$$

De totale invloedsstraal van de bemaling is dan:

$$R_{tot} = 22.44 \text{ m}$$

2.2.2.2 Verloop verhanglijn

Vervolgens wordt de vergelijking van de waterlijn berekend op afstand x van de bouwputrand, met de formule als gegeven in 1.2.2.



Figuur 2.2.1 Grafische voorstelling verhanglijn en bouwput.

Division Infrastructure
Arenbergstraat 13 bus 1
B-1000 Brussel

Project: Gent Kludo
Onderdeel: Zettingsberekening

Projectnummer:
0601700329
-

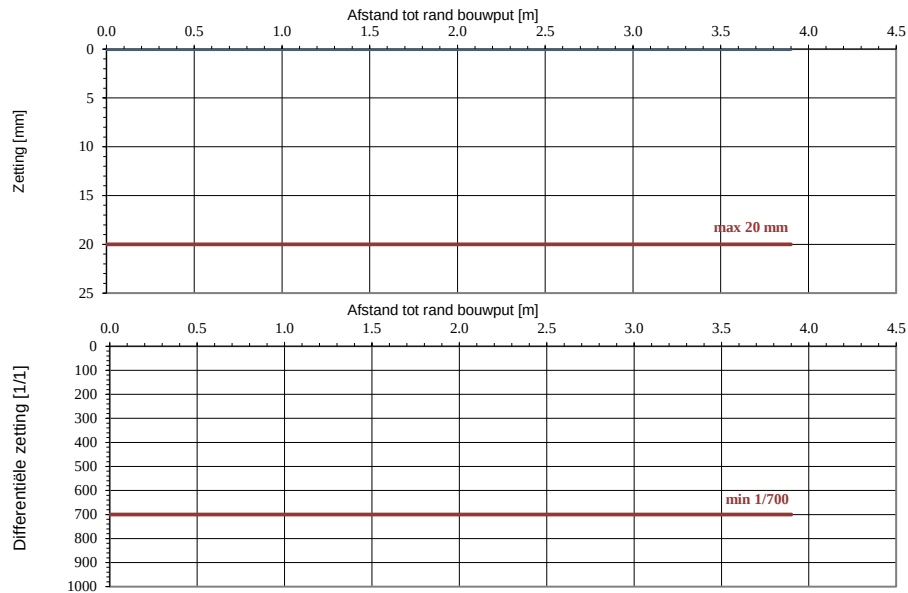
Geotechnisch ingenieur: LSDF

Pagina: 7

Datum: 30/07/25

2.2.2.3 Zettingskromme

De grafische voorstelling van respectievelijk de zettingskromme en de differentiële zetting zien er als volgt uit



Figuur 2.2.2 Grafische voorstelling zettingskromme en differentiële zetting.

2.2.2.4 Lokale zetting

Ten slotte wordt de plaatselijke zetting weergegeven voor een afstand 0 m tot de rand van de bouwput (dichtstbijzijnde bebouwing).

Afstand tot rand bouwput $x = 0.00$ m

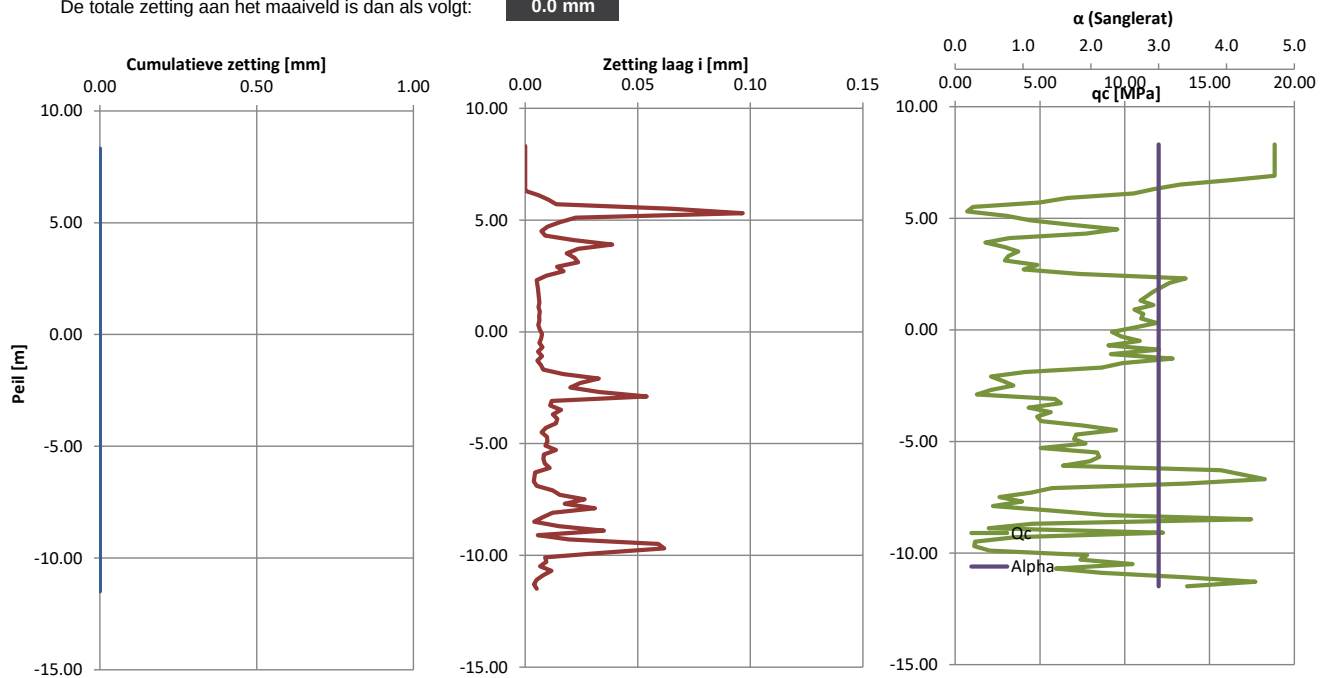
Vervolgens wordt de vergelijking van de waterlijn berekend op afstand 0 m:

In het geval van freatisch water:

$s_x = 0.13$ m

De totale zetting aan het maaiveld is dan als volgt:

0.0 mm



Figuur 2.2.3 Grafische voorstelling van a) de cumulatieve zetting, b) de zetting in laag i en c) de conusweerstand.

RB 07401 Bemaling bouwput4.0

2.3 Bemaling ter hoogte van sondering S03

2.3.1 Gegevens

2.3.1.1 Geometrie

Maaiveldpeil	MV =	8.54	mTAW	
Grondwaterpeil	GW =	6.23	mTAW	PZ02
Spanningswater	☐			
Vorm bouwput		rechthoekig		
Bodempeil bouwput	Z _{bp} =	7.60	mTAW	TFO2
Breedte bouwput	B _{bp} =	10.00	m	
Lengte bouwput	L _{bp} =	13.00	m	
Bemalingspeil	Z _{bem} =	7.10	mTAW	
Lengte geplaatste filter	L _f =	10.00	m (schatting)	
Diameter filter	d =	0.15	m	

2.3.1.2 Grondkarakteristieken

Uitvoerder grondonderzoek: SGS
Referentie grondonderzoek: Z2457097

Sondering: S03
Boring: BXX

De volgende volumegewichten worden aangenomen:

Gewicht droge grond	Y _d =	EC7	kN/m ³
Gewicht natte grond	Y _n =	EC7	kN/m ³
Gewicht water	Y _w =	10	kN/m ³

De horizontale doorlatendheidscoëfficiënt k wordt geschat volgens CUR 166. Het grondtype is: fijn zand

De grenzen volgens de CUR zijn: 1E-04 m/s - 1E-05 m/s

Voor deze bemaling geldt: k = 1.00E-04 m/s

2.3.2 Berekeningen

Uit de geometrische gegevens volgt de afmalingsdiepte s, de laagdikte H en de waterhoogte in de sleuf h0:

Laagdikte	H =	7.69	m
Afmalingsdiepte	s =	-0.87	m
Waterhoogte (H-s)	h =	8.56	m

2.3.2.1 Invloedstraal

Uit de horizontale doorlatendheid en de afmalingshoogte s, volgt de invloedsstraal van de bemaling, volgens de formule zoals gegeven in 1.2.2:

$$R = -26.10 \text{ m}$$

De equivalente straal van de bouwput is als volgt:

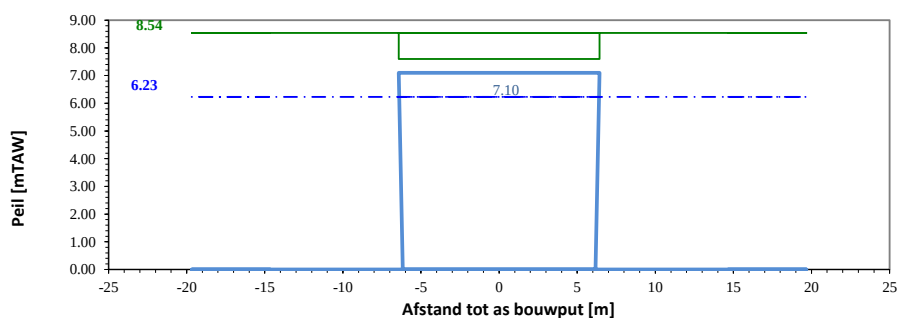
$$R_{eq} = 6.43 \text{ m}$$

De totale invloedsstraal van de bemaling is dan:

$$R_{tot} = -19.67 \text{ m}$$

2.3.2.2 Verloop verhanglijn

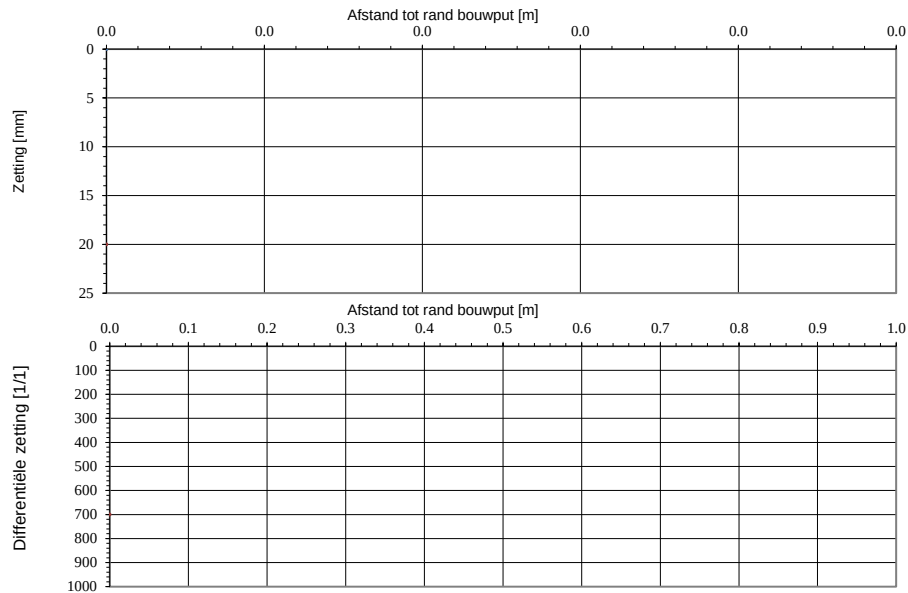
Vervolgens wordt de vergelijking van de waterlijn berekend op afstand x van de bouwputrand, met de formule als gegeven in 1.2.2.



Figuur 2.3.1 Grafische voorstelling verhanglijn en bouwput.

2.3.2.3 Zettingskromme

De grafische voorstelling van respectievelijk de zettingskromme en de differentiële zetting zien er als volgt uit



Figuur 2.3.2 Grafische voorstelling zettingskromme en differentiële zetting.

2.3.2.4 Lokale zetting

Ten slotte wordt de plaatselijke zetting weergegeven voor een afstand 0 m tot de rand van de bouwput (dichtstbijzijnde bebouwing).

Afstand tot rand bouwput $x = 0.00$ m

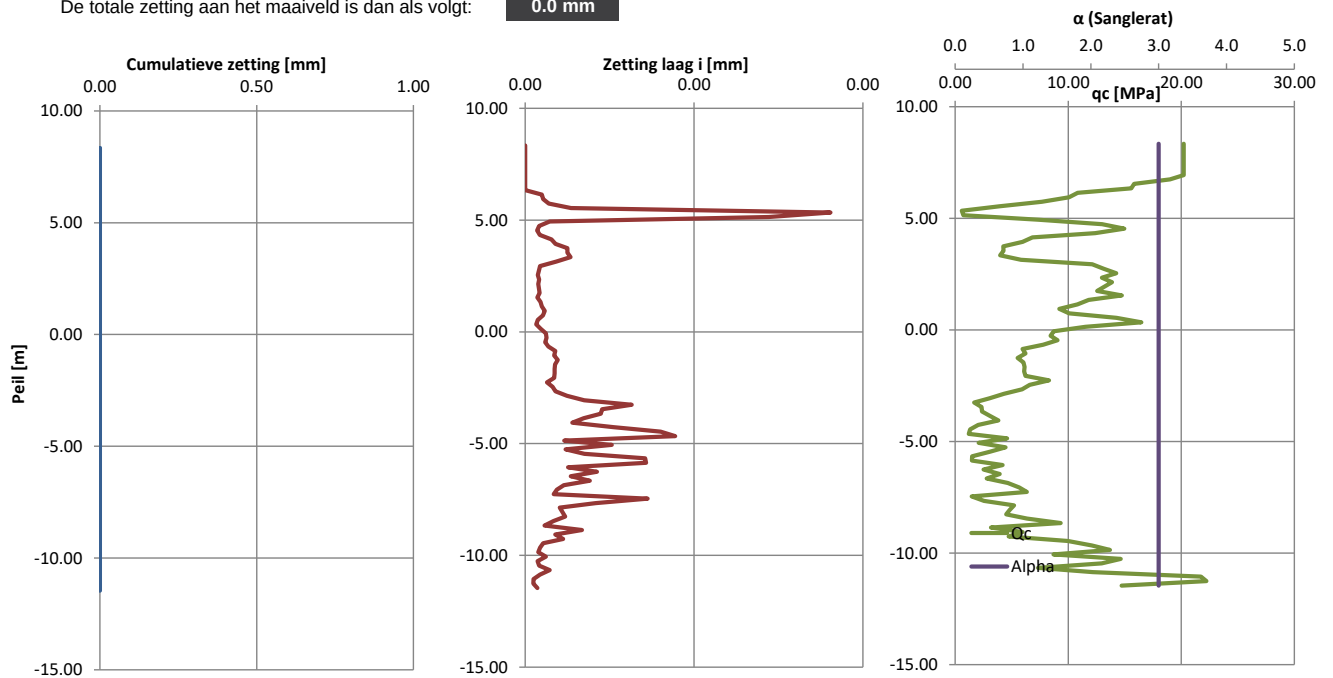
Vervolgens wordt de vergelijking van de waterlijn berekend op afstand 0 m:

In het geval van freatisch water:

$s_x = 0.00$ m

De totale zetting aan het maaiveld is dan als volgt:

0.0 mm



Figuur 2.3.3 Grafische voorstelling van a) de cumulatieve zetting, b) de zetting in laag i en c) de conusweerstand.

Division Infrastructure

Arenbergstraat 13 bus 1

B-1000 Brussel

Geotechnisch ingenieur:

Project: **Gent Kludo**

Onderdeel: **Zettingsberekening**

Projectnummer:

0601700329

-

Pagina:

12

Datum:

30/07/25

p. 12-1

2.3.2 Tabel zettingsberekeningen op 0 m van de rand van de bouwput

	h [m]	z [mTAW]	q _c [N/mm²]	Grond- type	(Her-) belasting	β	Sanglerat α	γ _d (kN/m³)	γ _n (kN/m³)	P ₀ [kN/m²]	A/C a. (C _{u2} /P ₀)	Δp [kN/m²]	p p ₀ +Δp [kN/m²]	z Δh/C _u .ln(p/p ₀) [mm]	Σz [mm]	
1	0.20	8.34	20.22	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	3.60	16850	0.00	3.60	0.00	0.00	
2	0.40	8.14	20.22	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	7.20	8425	0.00	7.20	0.00	0.00	
3	0.60	7.94	20.22	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	10.80	5617	0.00	10.80	0.00	0.00	
4	0.80	7.74	20.22	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	14.40	4213	0.00	14.40	0.00	0.00	
5	1.00	7.54	20.22	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	18.00	3370	0.00	18.00	0.00	0.00	
6	1.20	7.34	20.22	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	21.60	2808	0.00	21.60	0.00	0.00	
7	1.40	7.14	20.22	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	25.20	2407	0.00	25.20	0.00	0.00	
8	1.60	6.94	20.22	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	28.80	2106	0.00	28.80	0.00	0.00	
9	1.80	6.74	19.01	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	32.40	1760	0.00	32.40	0.00	0.00	
10	2.00	6.54	15.84	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	36.00	1320	0.00	36.00	0.00	0.00	
11	2.20	6.34	15.58	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	39.60	1180	0.00	39.60	0.00	0.00	
12	2.40	6.14	10.83	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	42.48	765	0.00	42.48	0.00	0.00	
13	2.60	5.94	10.06	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	44.48	679	0.00	44.48	0.00	0.00	
14	2.80	5.74	7.66	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	46.48	494	0.00	46.48	0.00	0.00	
15	3.00	5.54	3.94	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	48.48	244	0.00	48.48	0.00	0.00	
16	3.20	5.34	0.59	K2	C	3.00	3.00	17.00	17.00	49.88	35	0.00	49.88	0.00	0.00	
17	3.40	5.14	0.74	K2	C	3.00	3.00	17.00	17.00	51.28	43	0.00	51.28	0.00	0.00	
18	3.60	4.94	7.36	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	53.28	414	0.00	53.28	0.00	0.00	
19	3.80	4.74	13.00	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	55.28	705	0.00	55.28	0.00	0.00	
20	4.00	4.54	14.96	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	57.28	784	0.00	57.28	0.00	0.00	
21	4.20	4.34	12.38	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	59.28	627	0.00	59.28	0.00	0.00	
22	4.40	4.14	6.83	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	61.28	334	0.00	61.28	0.00	0.00	
23	4.60	3.94	5.96	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	63.28	283	0.00	63.28	0.00	0.00	
24	4.80	3.74	4.26	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	65.28	196	0.00	65.28	0.00	0.00	
25	5.00	3.54	4.28	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	67.28	191	0.00	67.28	0.00	0.00	
26	5.20	3.34	3.98	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	69.28	172	0.00	69.28	0.00	0.00	
27	5.40	3.14	5.83	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	71.28	245	0.00	71.28	0.00	0.00	
28	5.60	2.94	12.12	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	73.28	496	0.00	73.28	0.00	0.00	
29	5.80	2.74	13.13	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	75.28	523	0.00	75.28	0.00	0.00	
30	6.00	2.54	14.25	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	77.28	553	0.00	77.28	0.00	0.00	
31	6.20	2.34	12.98	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	79.28	491	0.00	79.28	0.00	0.00	
32	6.40	2.14	13.88	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	81.28	512	0.00	81.28	0.00	0.00	
33	6.60	1.94	13.19	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	83.28	475	0.00	83.28	0.00	0.00	
34	6.80	1.74	12.57	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	85.28	442	0.00	85.28	0.00	0.00	
35	7.00	1.54	14.74	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	87.28	507	0.00	87.28	0.00	0.00	
36	7.20	1.34	11.81	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	89.28	397	0.00	89.28	0.00	0.00	
37	7.40	1.14	10.81	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	91.28	355	0.00	91.28	0.00	0.00	
38	7.60	0.94	9.22	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	93.28	297	0.00	93.28	0.00	0.00	
39	7.80	0.74	10.08	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	95.28	317	0.00	95.28	0.00	0.00	
40	8.00	0.54	14.27	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	97.28	440	0.00	97.28	0.00	0.00	
41	8.20	0.34	16.47	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	99.28	498	0.00	99.28	0.00	0.00	
42	8.40	0.14	11.54	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	101.28	342	0.00	101.28	0.00	0.00	
43	8.60	-0.06	8.72	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	103.28	253	0.00	103.28	0.00	0.00	
44	8.80	-0.26	8.44	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	105.28	241	0.00	105.28	0.00	0.00	
45	9.00	-0.46	9.05	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	107.28	253	0.00	107.28	0.00	0.00	
46	9.20	-0.66	7.78	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	109.28	214	0.00	109.28	0.00	0.00	
47	9.40	-0.86	5.97	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	111.28	161	0.00	111.28	0.00	0.00	
48	9.60	-1.06	6.23	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	113.28	165	0.00	113.28	0.00	0.00	
49	9.80	-1.26	5.53	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	115.28	144	0.00	115.28	0.00	0.00	
50	10.00	-1.46	6.04	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	117.28	155	0.00	117.28	0.00	0.00	
51	10.20	-1.66	6.14	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	119.28	154	0.00	119.28	0.00	0.00	
52	10.40	-1.86	6.10	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	121.28	151	0.00	121.28	0.00	0.00	
53	10.60	-2.06	6.22	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	123.28	151	0.00	123.28	0.00	0.00	
54	10.80	-2.26	8.30	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	125.28	199	0.00	125.28	0.00	0.00	
55	11.00	-2.46	6.59	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	127.28	155	0.00	127.28	0.00	0.00	
56	11.20	-2.66	5.93	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	129.28	138	0.00	129.28	0.00	0.00	
57	11.40	-2.86	4.31	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	131.28	98	0.00	131.28	0.00	0.00	
58	11.60	-3.06	3.05	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	133.28	69	0.00	133.28	0.00	0.00	
59	11.80	-3.26	1.69	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	135.28	37	0.00	135.28	0.00	0.00	
60	12.00	-3.46	2.34	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	137.28	51	0.00	137.28	0.00	0.00	
61	12.20	-3.66	2.38	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	139.28	51	0.00	139.28	0.00	0.00	
p. 12-2	62	12.40	-3.86	3.08	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	141.28	65	0.00	141.28	0.00	0.00
	63	12.60	-4.06	3.83	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	143.28	80	0.00	143.28	0.00	0.00
	64	12.80	-4.26	2.04	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	145.28	42				

2.3.2 Tabel zettingsberekeningen op 0 m van de rand van de bouwput

	h [m]	z [mTAW]	q _c [N/mm²]	Grond- type	(Her-) belasting	β	Sanglerat α	γ _d (kN/m³)	γ _n (kN/m³)	p ₀ [kN/m²]	A/C a. (C _u /p ₀)	Δp [kN/m²]	p p ₀ +Δp [kN/m²]	z Δh/C·ln(p/p ₀) [mm]	Σz [mm]
79	15.80	-7.26	6.34	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	174.08	109	0.00	174.08	0.00	0.00
80	16.00	-7.46	1.47	K2	C	3.00	3.00	17.00	17.00	175.48	25	0.00	175.48	0.00	0.00
81	16.20	-7.66	2.56	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	177.48	43	0.00	177.48	0.00	0.00
82	16.40	-7.86	5.21	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	179.48	87	0.00	179.48	0.00	0.00
83	16.60	-8.06	4.83	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	181.48	80	0.00	181.48	0.00	0.00
84	16.80	-8.26	4.52	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	183.48	74	0.00	183.48	0.00	0.00
85	17.00	-8.46	6.36	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	185.48	103	0.00	185.48	0.00	0.00
86	17.20	-8.66	9.33	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	187.48	149	0.00	187.48	0.00	0.00
87	17.40	-8.86	3.17	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	189.48	50	0.00	189.48	0.00	0.00
88	17.60	-9.06	5.97	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	191.48	94	0.00	191.48	0.00	0.00
89	17.80	-9.26	4.74	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	193.48	73	0.00	193.48	0.00	0.00
90	18.00	-9.46	9.97	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	195.48	153	0.00	195.48	0.00	0.00
91	18.20	-9.66	12.08	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	197.48	184	0.00	197.48	0.00	0.00
92	18.40	-9.86	13.70	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	199.48	206	0.00	199.48	0.00	0.00
93	18.60	-10.06	8.70	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	201.48	130	0.00	201.48	0.00	0.00
94	18.80	-10.26	14.64	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	203.48	216	0.00	203.48	0.00	0.00
95	19.00	-10.46	12.95	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	205.48	189	0.00	205.48	0.00	0.00
96	19.20	-10.66	7.34	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	207.48	106	0.00	207.48	0.00	0.00
97	19.40	-10.86	12.18	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	209.48	174	0.00	209.48	0.00	0.00
98	19.60	-11.06	21.74	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	211.48	308	0.00	211.48	0.00	0.00
99	19.80	-11.26	22.22	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	213.48	312	0.00	213.48	0.00	0.00
100	20.00	-11.46	14.73	Z3 Q	C	8.00	3.00	18.00	20.00	215.48	205	0.00	215.48	0.00	0.00

4. Indicatieve bemalingsplan



Legende
Projectgegevens

-  bemalingsfilters
-  leidingen
-  constructies

Mogelijk lozingspunt

