

datum

14 september

2022

bemalingsadvies

riolering Frederiksoord 2.0 fase 4 te Rijnsburg

status : definitief

versie : 1

opdrachtgever

Gemeente Katwijk

Dhr. J.H. Mulder

Postbus 589

2220 AN Katwijk

Adviseur

Loots Grondwatertechniek

ing. Erik Loots

erik@lootsgwt.com

+31 (0) 6 533 92 188

kenmerk

22310322B.1



Inhoudsopgave

1	Inleiding.....	3
2	Bronvermelding.....	4
3	Uitgangspunten.....	5
3.1	Werkzaamheden	5
3.2	Planning.....	6
3.3	Bodemopbouw en grondwaterstand	6
3.4	Omgeving	9
4	Berekeningsresultaten.....	11
4.1	Verticaal evenwicht, grondbreuk, oppervlaktewater	11
4.2	Debiet bemaling.....	11
4.3	Bemalingssysteem	13
4.4	Effect op grondwater in omgeving	14
5	Conclusie en aanbevelingen	16
5.1	Meldings- en/of vergunningsprocedure	16
5.2	Risico's.....	17
5.3	Monitoring.....	18
5.4	Vervolgstappen.....	21
	Bijlage 1 – Gegevens voor specialisten.....	24
	Bijlage 1.1 – Bodemeigenschappen	25
	Bijlage 1.2 – Grondwaterstand.....	27
	Bijlage 1.3 – Verticaal evenwicht berekeningsresultaten	30
	Bijlage 1.4 – Grondbreuk en oppervlaktewater	33
	Bijlage 1.5 – Debiet, verlaging, verplaatsing grondwater per watervoerende laag en maaiveld daling	34
	Bijlage 1.6 – Analyse (GIS-kaarten) en effect op omgeving.....	43
	Bijlage 1.7 – Risicoanalyse project.....	54
	Bijlage 2 – Gegevens lozingsroute (grondwaterkwaliteit).....	59
	Bijlage 3 – Grondonderzoeken	61

1 Inleiding

De opdrachtgever wenst een riolering aan te leggen. De opdrachtgever wenst duidelijkheid op het gebied van grondwater. De opdrachtgever wilt weten welk bemalingssysteem en/of maatregelen noodzakelijk zijn. De opdrachtgever wilt weten welke consequenties dat heeft op de omgeving en welke overheidsnormen van toepassing zijn.

Helderheid op deze punten is van belang, de opdrachtgever wenst een verantwoorde beslissing te nemen over de aanleg van een riolering.

Navigatie bemalingsadvies

Het is mogelijk snel te navigeren door dit rapport. Door op de blauwe tekst te klikken (soms is klikken in combinatie met CTRL knop noodzakelijk). Bijvoorbeeld:

- Door op de tekst in de inhoudsopgave te klikken gaat u direct naar het desbetreffende hoofdstuk.
- Door op de koptekst te klikken gaat u direct naar het desbetreffende onderwerp.

Doel bemalingsadvies

1. [hoofddoel] Noodzakelijk bemalingssysteem bepalen → hoofdstuk 4.3
2. Beoordeling of een vergunning noodzakelijk is → hoofdstuk 5.1
3. Beoordeling of de moeilijkheidsgraad hoog of laag is → hoofdstuk 5.2
4. De risico's bij de bemaling in beeld brengen → hoofdstuk 5.2
5. Monitoring voor risicobeheersing in beeld brengen → hoofdstuk 5.3
6. Vervolgstappen voor een optimaal vervolg → hoofdstuk 5.4
7. Project, bodem, grondwater en omgeving in beeld brengen → hoofdstuk 3 (bijlage 1)
8. Inzicht geven welke parameters/onderzoeken beschikbaar zijn → bijlagen 1 en 3
9. Inzicht geven welke berekeningen zijn uitgevoerd → hoofdstuk 4 (bijlage 1)

Leeswijzer bemalingsadvies

Volgens Loots bereikt het bemalingsadvies het beste zijn doel op het moment dat de opdrachtgever de maatregelen (nut en doel) zo goed begrijpt. We kiezen bewust ervoor zoveel mogelijk jargon en details in de hoofdtekst te voorkomen, dit met als doel de leesbaarheid te verhogen. Met name kennis nemen van hoofdstuk 5 wordt aanbevolen, hierin staan de conclusies en aanbevelingen.

Essentiële specialistische informatie en berekeningen zijn toegevoegd in bijlagen 1 en 2.

Versiebeheer Opmerking

concept 1
definitief 1

Algemene voorwaarden

Op alle, door Loots Grondwatertechniek uitgebrachte adviezen en berekeningen, is de [DNR 2011](#) van toepassing. Niets uit dit drukwerk mag worden veeleenvoudigd, aangepast en/of openbaar gemaakt, in enige vorm op enige wijze zonder voorafgaande schriftelijke toestemming van Loots Grondwatertechniek, noch mag het zonder een dergelijke toestemming worden gebruikt voor enig ander werk dan waarvoor het is vervaardigd.

¹ Getest met Adobe Acrobat 2017 en PDF Xchange editor

2 Bronvermelding

Onderstaand een overzicht van de door opdrachtgever aangeleverde en gebruikte gegevens.

1. **SBR.** 273.98 *Leidraad voor het onderzoek naar de invloed van een grondwaterstandsaling op de bebouwing*. Rotterdam : SBR, 1998.
2. —. 190.03 *Bemaling van bouwputten*. Rotterdam : SBR, 2003.
3. **Rijkswaterstaat - Ministerie van Infrastructuur en Milieu.** Bodemloket. [Online] 2013.
<http://www.bodemloket.nl>.
4. **Nederlands Normalisatie-instituut.** *NEN 9997-1+C1-2012*. Normcommissie 351 006 "Geotechniek". Delft : NEN, 2012. ICS 91.080.01; 93.020.
5. **Dinoloket, Data en Informatie van de Nederlandse Ondergrond.** *Ondergrondgegevens*.
6. **GBO Provincies.** *Grondwaterbescherming en -onttrekking*.
7. **Kadaster.** *Basisregistraties Adressen en Gebouwen*.
8. **infra, pro.** *P2021028 rioleringsplan tekeningen*. 12-5-2022.

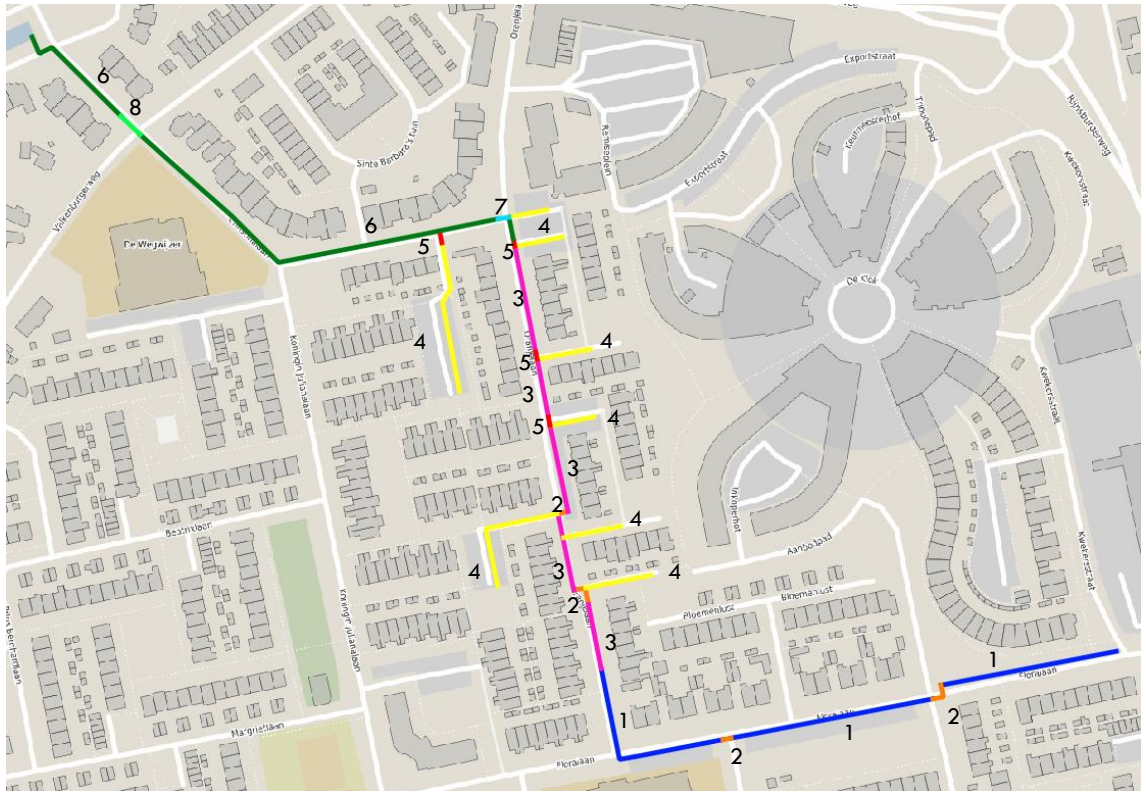
! Loots Grondwatertechniek staat niet in voor de juistheid en/of volledigheid van de door derden verstrekte informatie en gegevens.

3 Ausgangspunkten

De uitgangspunten van dit project staan in dit hoofdstuk. Uitgangspunten zijn de basis van elk project. Bij foutieve uitgangspunten is het resultaat onnauwkeurig. De uitgangspunten zijn belangrijk, controle is wenselijk omdat uitgangspunten wijzigen in een normaal ontwerpproces.

3.1 Werkzaamheden

In tabel 3.1-A zijn de eigenschappen van het project weergegeven. In figuur 1 is het project met kleur gearceerd. De specialistische informatie kan in bijlage 1 worden gevonden.



figuur 1 – situatie project

tabel 3.1-A

projecteigenschappen per onderdeel	lengte ^I [m]	breedte [m]	maximale ontgravings- diepte [m+NAP]	wand ^{III} [m+NAP]	ontwaterings- diepte ^{IV} [m]	kleur in figuur 1
riolering deel 1	6 x 50	0,8~1	-1,78 (-2,08")	sleufbekisting optioneel	0,3	donkerblauw
riolering deel 2	4 x 8	0,8~1	-2,87 (-3,17")	sleufbekisting optioneel	0,3	oranje
riolering deel 3	4 x 50	0,8~1	-1,78 (-2,08")	sleufbekisting optioneel	0,3	paars

¹ bij een aantal onderdelen is de totale lengte verdeeld in een aantal segmenten, bijvoorbeeld 6 x 75 m (450 m totaal lang), of 6x 3 à 4 dagen bemaling (18 à 24 dagen totaal)

^{II} hier is extra diepte voor een grondverbetering (optioneel) toegevoegd

^{III} indien een grond(water)kerende constructie wordt toegepast dan is dat in deze kolom weergegeven. Indien er een getal staat, dan is er een waterremmende wand van maximaal tot en met deze diepte

4) ontgravingsdiepte is de afstand tussen ontgravingsdiepte (exclusief eventuele grondverbetering) [m+NAP] en de gewenste grondwaterstand [m+NAP]

projecteigenschappen per onderdeel	lengte ^I [m]	breedte [m]	maximale ontgravingsdiepte [m+NAP]	wand ^{III} [m+NAP]	ontwateringsdiepte ^{IV} [m]	kleur in figuur 1
riolering deel 4	10 x 30	0,8~1	-1,25 (-1,55 ^{II})	sleufbekisting optioneel	0,3	geel
riolering deel 5	4 x 4	0,8~1	-2,14 (-2,44 ^{II})	sleufbekisting optioneel	0,3	rood
riolering deel 6	6 x 50	0,8~1	-1,78 (-2,08 ^{II})	sleufbekisting optioneel	0,3	donkergroen
riolering deel 7	6	0,8~1	-3 (-3,3 ^{II})	sleufbekisting optioneel	0,3	lichtblauw
riolering deel 8	13	0,8~1	-2,45 (-2,75 ^{II})	sleufbekisting optioneel	0,3	lichtgroen

3.2 Planning

In tabel 3.2-A is visueel en tekstueel weergegeven hoe lang de bemaling duurt. Daarnaast is gelijktijdigheid van bemalingen (indien van toepassing) weergegeven. Het aantal vermelde weken (wk) in tabel 3.2-A is het aantal weken na de start van de werkzaamheden (dus geen weeknummers). Voor de bemalingsduur is (soms) een bandbreedte aangehouden (minimale tot maximale duur).

tabel 3.2-A

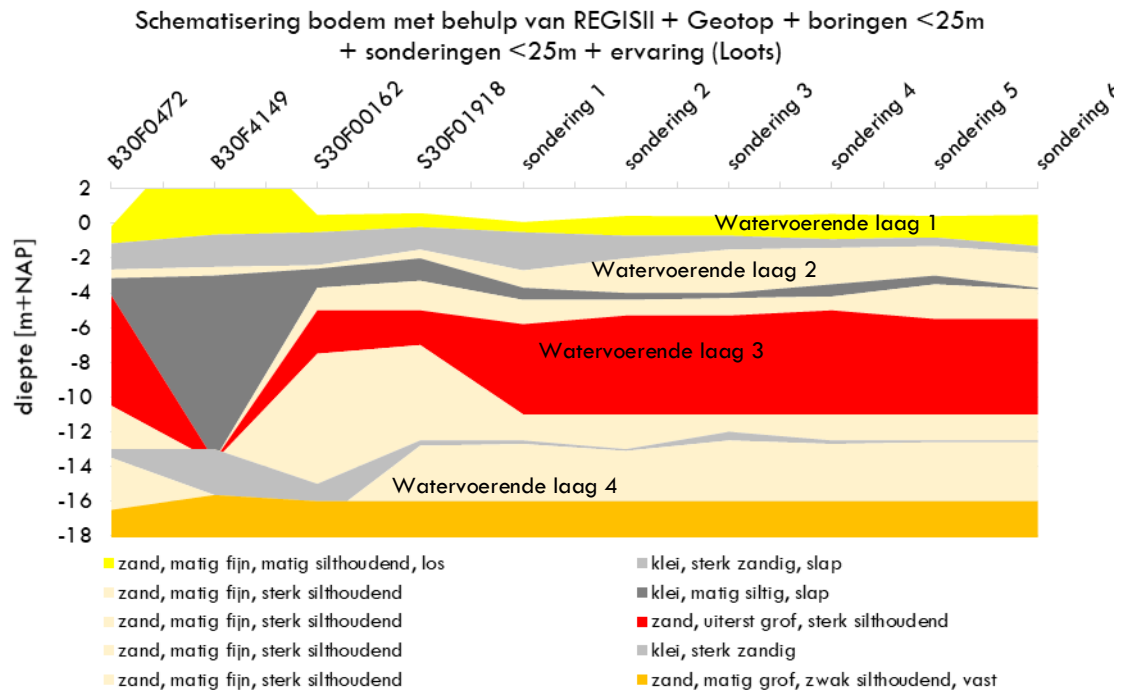
onderdeel	opstart [dagen]	bemalingsduur [dagen]	wk 1	wk 2	wk 3	wk 4	wk 5	wk 6	wk 7	wk 8	wk 9	wk 10	wk 11	wk 12	wk 13	wk 14	wk 15	wk 16	wk 17	wk 18	wk 19	wk 20	wk 21	wk 22	wk 23
riolering deel 1	1	6 x 3~5																							
riolering deel 2	1	4 x 2~3																							
riolering deel 3	1	4 x 3~5																							
riolering deel 4	1	10 x 2~4																							
riolering deel 5	1	4 x 2~3																							
riolering deel 6	1	6 x 3~5																							
riolering deel 7	1	2~3																							
riolering deel 8	1	2~3																							

blauw= opstartperiode bemaling grijs= uitvoeringsperiode werkzaamheden

- ! De bemalingsduur is altijd een inschatting vooraf, belangrijk is dat de bemalingsduur niet te kort is (waardoor effect op de omgeving onderschat worden).
- ! De volgorde van de werkzaamheden kan vaak wel worden afgeweken. Een controle voor eventuele effecten kan echter geen kwaad.
- ! Wanneer onderdelen gelijktijdig uitgevoerd worden (terwijl dit niet het uitgangspunt is in dit rapport), dan moet altijd een controle uitgevoerd worden.
- ! Indien de bemalingsduur veel langer dan noodzakelijk is kan dit resulteren in onnodige extra kosten (zoals monitoring, aanvullende maatregelen, vergunningsplichtig). Het sterk overschatten van de bemalingsduur is niet gewenst.

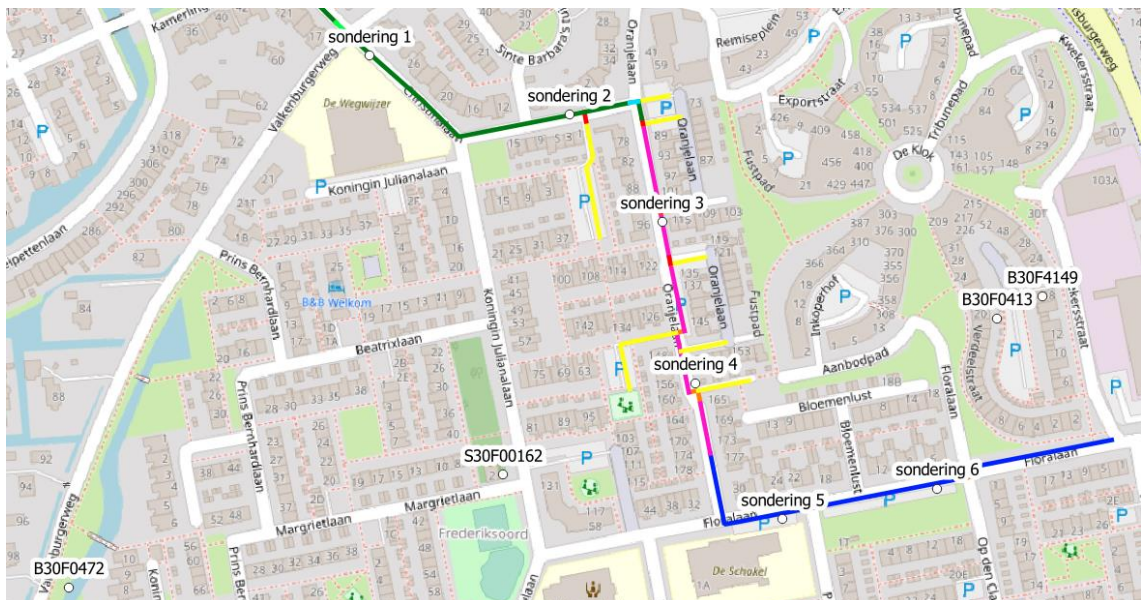
3.3 Bodemopbouw en grondwaterstand

In figuur 2 is een schematisering van de bodem weergegeven.



figuur 2 – schematisering bodem

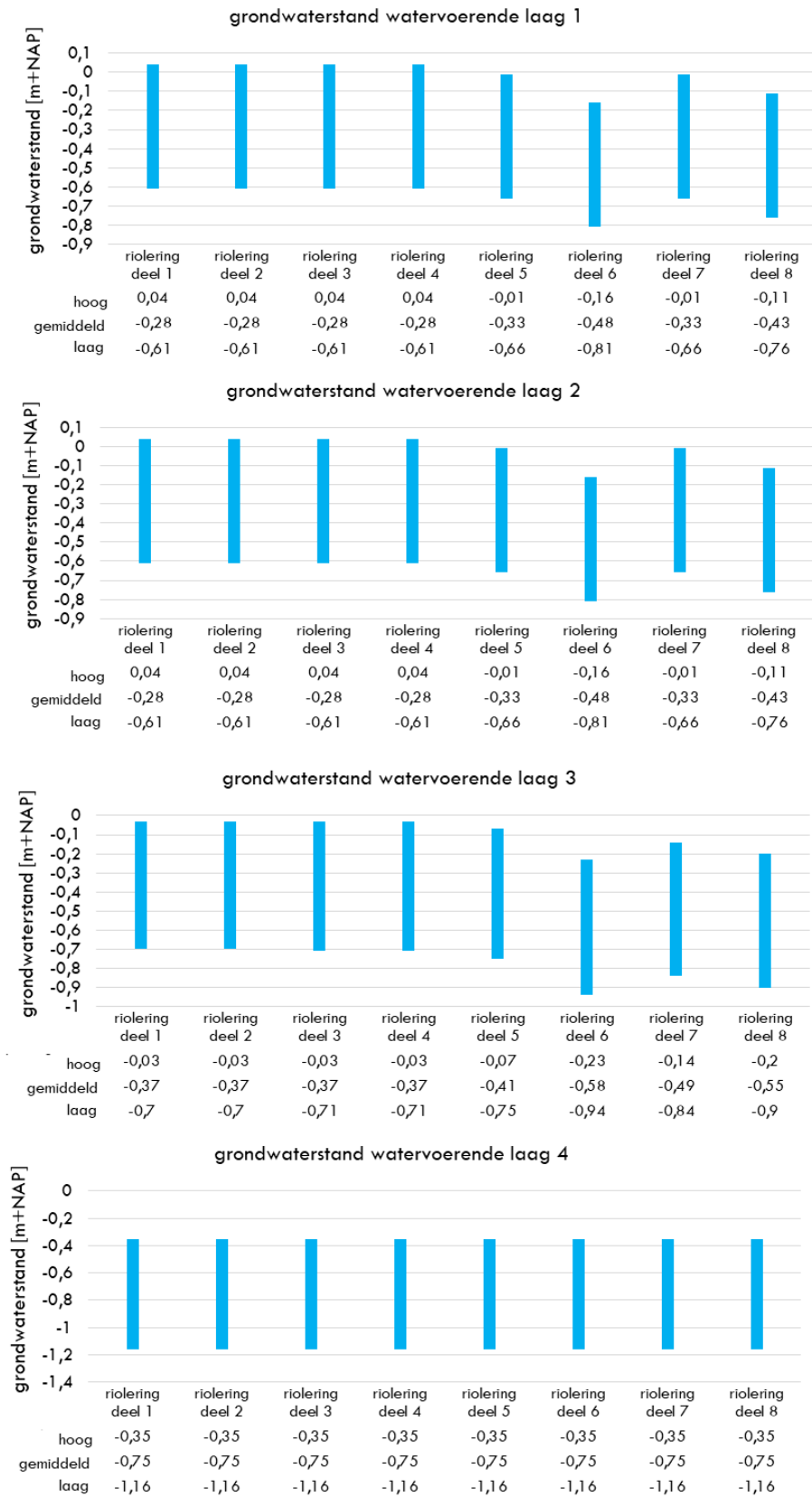
In figuur 3 is de locatie van de bodemonderzoeken weergegeven ten opzichte van de projectlocatie.



figuur 3 – locatie grondonderzoek

In de onderstaande grafieken is per watervoerende laag de maatgevend (hoog, gemiddeld, laag) grondwaterstand ten opzichte van NAP weergegeven. Onder elke kolom in de grafiek is het onderdeel en de maatgevende waarde in tabelvorm weergegeven.

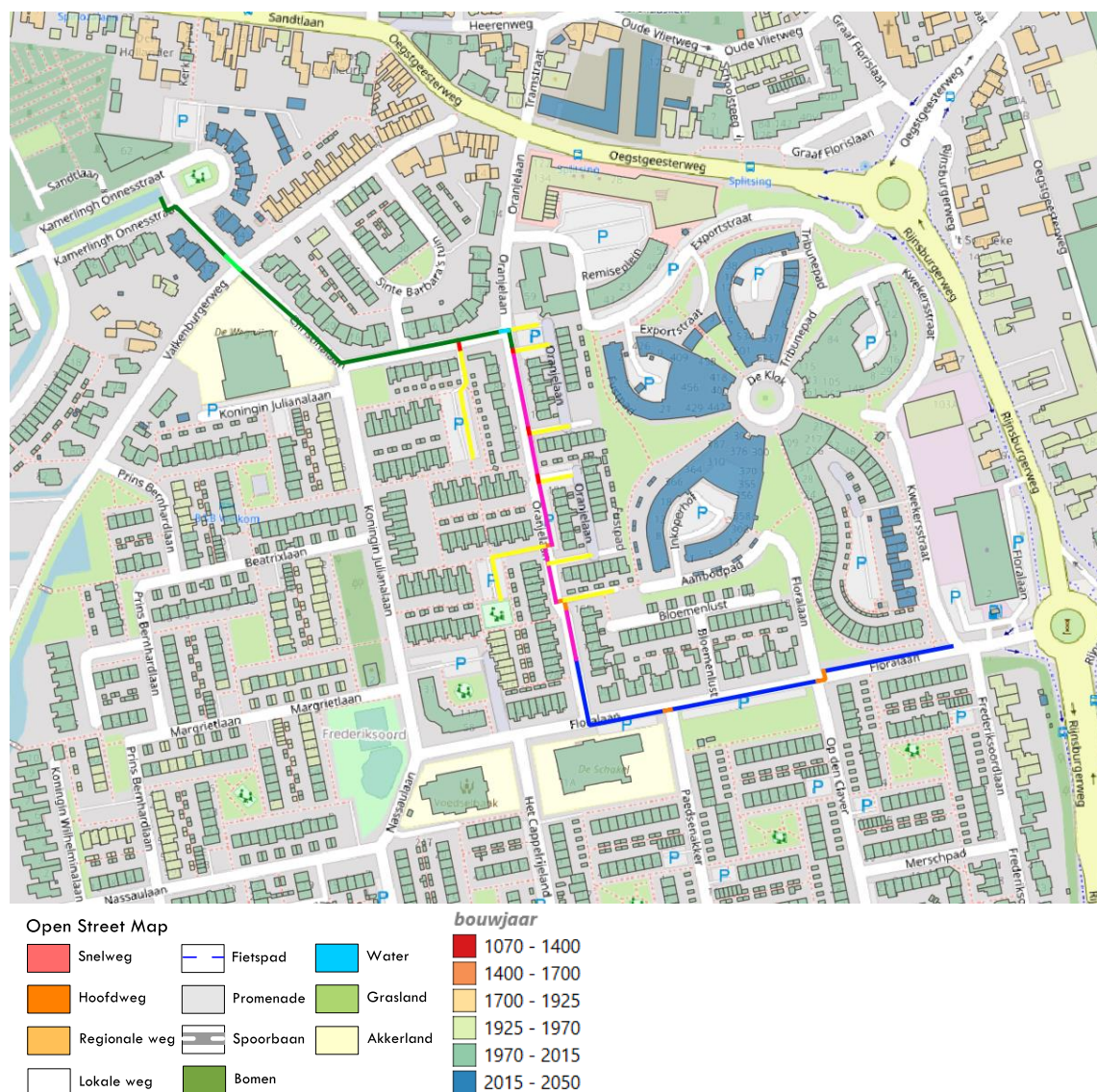
Grafiek 3.3



- ! Er is voldoende grondonderzoek (binnen 25 m afstand van het project) voor geotechnische (stabiliteits)berekeningen.
- ! Geohydrologische eigenschappen zijn redelijk in beeld, kwalitatief geohydrologisch onderzoek kan de bandbreedte en zekerheid van resultaten verbeteren. De noodzaak van geohydrologisch onderzoek is afhankelijk van de conclusie, bij te grote risico's (welke mogelijk verlaagd kunnen worden door kleinere bandbreedte geohydrologische eigenschappen) is het noodzakelijk om te investeren in een pompproof of proefbemaling onder begeleiding van specialistisch geohydroloog.
- ! In bijlage 1.1 staan (voor specialisten) de bodemeigenschappen en – onderzoek per onderdeel.
- ! In bijlage 1.2 staan (voor specialisten) de grondwaterstand eigenschappen per onderdeel.

3.4 Omgeving

In figuur 4 zijn de objecten in de omgeving weergegeven. De specialistische informatie (onder andere meer detailkaarten) kan in bijlage 1 worden gevonden.



figuur 4 – geïnventariseerde grondwaterafhankelijke objecten in de omgeving

In bijlage 1 zijn tekeningen van de objecten in de omgeving bijgevoegd. Hieronder een korte samenvatting van het resultaat van de inventarisatie.

onderdeel	resultaat inventarisatie binnen reikwijdte (178 m) van de bemaling
belendingen	De belendingen zijn gebouwd tussen het jaar 1970 en 2011. Houten funderingselementen worden niet verwacht binnen de reikwijdte van de bemaling. Funderingen op staal (geen palen) worden niet verwacht binnen de reikwijdte van de bemaling. Vanaf 1 m afstand (en verder) is een moderne paalfundering naar verwachting aanwezig. Vanaf 5 m afstand (en verder) is een gemengde fundering naar verwachting aanwezig.
grondwatergebruikers	Vanaf 170 m afstand (en verder) is een grondwateronttrekking aanwezig. Vanaf 60 m afstand (en verder) is een WKO installatie aanwezig.
mobiele verontreiniging	Mobiele verontreiniging is niet gevonden binnen de reikwijdte van de bemaling.
landbouw	Landbouwgewassen zijn niet gevonden binnen de reikwijdte van de bemaling.
archeologie	Archeologische monumenten zijn niet gevonden binnen de reikwijdte van de bemaling.
natuur	Vanaf 5 m afstand (en verder) is natuur (bomen) aanwezig.
overige	Er is geen waterkering aanwezig binnen de reikwijdte van de bemaling. Het dichtstbijzijnde oppervlaktewater is op 1 m afstand (en verder) van het project. Er is geen spoor-/trambaan aanwezig binnen de reikwijdte van de bemaling. Er is geen gevoelige infrastructuur (kabels, leidingen, etc.) van derden gevonden binnen de reikwijdte van de bemaling.

- ! De omgeving is zo goed mogelijk geïnventariseerd met de beschikbare data, zie bronvermelding en bijlage 1.6 voor de gebruikte bronnen, tevens is in deze bijlage het effect (voor specialisten) op elk object uitgewerkt.
- ! Bij onbekenden (zoals funderingswijze belendingen) wordt gekozen voorzichtig in te schatten, dit zodat de kans klein is dat een fundering van een belending kwetsbaarder is dan ingeschat. De funderingswijze staat beschreven in bijlage 1.6 per belending.

4 Berekeningsresultaten

Met de uitgangspunten zijn berekeningen uitgevoerd om tot de conclusie (hoofdstuk 5) te kunnen komen. In dit hoofdstuk staan de berekeningsresultaten, dit hoofdstuk is met name opgenomen voor bevoegd gezag en specialisten zoals aannemers (veel detailinformatie).

4.1 Verticaal evenwicht, grondbreuk, oppervlaktewater

In tabel 4.1-A is samengevat of er (aanvullende) maatregelen noodzakelijk zijn voor de werkzaamheden beneden de grondwaterstand. In het kort:

- Verticaal evenwicht: indien maatregelen noodzakelijk zijn dan betekent dit dat de bodem omhoog komt (en kan scheuren);
- Hydraulische grondbreuk: indien maatregelen noodzakelijk zijn dan betekent dit dat drijfzand (en grote verzakking naast ontgraving) mogelijk is;
- Oppervlaktewater: indien maatregelen noodzakelijk zijn dan betekent dit dat de ontgraving instabiel kan worden door de toestroming van oppervlaktewater.

tabel 4.1-A

maatregelen noodzakelijk voor ...	verticaal evenwicht (opbarsten)	hydraulische grondbreuk	oppervlakte- water
riolering deel 1	ja ¹	nee	nee
riolering deel 2	ja ¹	nee	nee
riolering deel 3	nee ¹	nee	nee
riolering deel 4	nee ¹	nee	nee
riolering deel 5	ja ¹	nee	nee
riolering deel 6	nee ¹	nee	ja
riolering deel 7	ja ¹	nee	nee
riolering deel 8	ja ¹	nee	nee

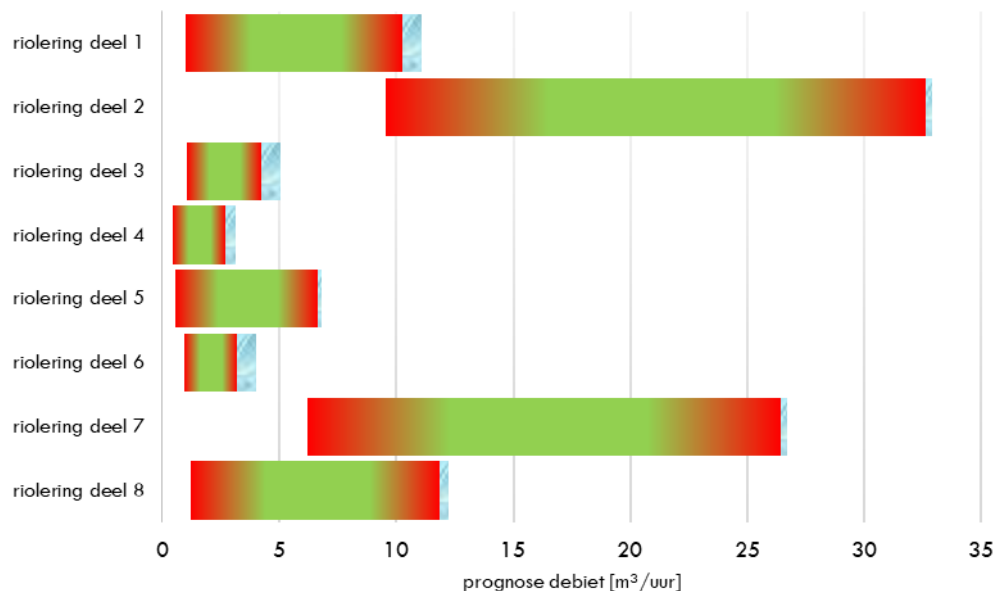
- ! In bijlage 1.3 zijn de verticaal evenwicht berekeningsresultaten (veiligheidsfactor per watervoerende laag) voor specialisten.
- ! In bijlage 1.4 zijn de grondbreuk en oppervlaktewater berekeningsresultaten voor specialisten.

¹ bij deze onderdelen is de grond naast de sleuf belangrijk voor verticaal evenwicht. De ontgravingsafmetingen (bodembreedte) en talud mogen niet zonder overleg groter of flauwer worden uitgevoerd. Meer informatie over talud en ontgravingsafmetingen voor kritieke onderdelen staan in [BIJLAGE 1.3](#).

4.2 Debiet bemaling

In de onderstaande grafiek 4.2-A is de bandbreedte van het stationaire debiet weergegeven. Het stationaire debiet is het debiet na bereiken van de gewenste verlaging, tijdens de opstart van de bemaling is het debiet hoger dan de weergegeven waarde in de grafiek.

grafiek 4.2-A



Legenda:

- groen = verwachte stationair debiet
- rood = extreem laag/hoog stationair debiet (hiermee dient rekening gehouden te worden)
- lichtblauw (met druppels) = effect extreme neerslag

In tabel 4.2-A is de bovengrens van het debiet (opstart en stationair) en de bovengrens van het waterbezwaar per onderdeel weergegeven.

tabel 4.2-A

onderdeel	bovengrens opstartdebiet [m³/uur]	bovengrens stationair debiet [m³/uur]	bovengrens waterbezwaar [m³]
riolering deel 1	13,2	10,3	7833
riolering deel 2	33,9	32,6	9522
riolering deel 3	7,5	4,3	2356
riolering deel 4	4,2	2,7	2950
riolering deel 5	7,4	6,7	1989
riolering deel 6	4,9	3,2	2565
riolering deel 7	27,5	26,5	1931
riolering deel 8	12,9	11,9	879

- ! Het debiet is gevoelig voor uitgangspunten zoals: wel/niet/dieper van waterremmende wanden, maar ook bijvoorbeeld de diepte van de bemaling. Als uitgangspunten wijzigen kan debiet dus afwijken.
- ! In bijlage 1.5 zijn de debietsberekeningen voor specialisten bijgevoegd, ook kan hier het debiet per watervoerende laag worden gevonden.

4.3 Bemalingssysteem

In tabel 4.3-A staat het geadviseerde bemalingssysteem per watervoerende laag.

tabel 4.3-A

bemalingssysteem watervoerende laag 1	type ^I en reactietijd ^I [uren]	gewenste grond- waterstand ^{II} [m+NAP]	plaatsing elementen ^{III}	onderzijde elementen ^{IV} [m+NAP]	h.o.h. afstand [m] elementen v	diameter elementen + omstorting ^{VI} [m]	open bemaling VII
riolering deel 1	freatisch (<0,1)	-2,08	open bemaling	-2,18	n.v.t.	0,1	1 streng
riolering deel 2	freatisch (<0,1)	-3,17	open bemaling	-3,27	n.v.t.	0,1	1 streng
riolering deel 3	freatisch (<0,1)	-2,08	open bemaling	-2,18	n.v.t.	0,1	1 streng
riolering deel 4	freatisch (<0,1)	-1,55	open bemaling	-1,65	n.v.t.	0,1	1 streng
riolering deel 5	freatisch (<0,1)	-2,44	open bemaling	-2,54	n.v.t.	0,1	1 streng
riolering deel 6	freatisch (<0,1)	-2,08	open bemaling	-2,18	n.v.t.	0,1	1 streng
riolering deel 7	freatisch (<0,1)	-3,3	open bemaling	-3,4	n.v.t.	0,1	1 streng
riolering deel 8	freatisch (<0,1)	-2,75	open bemaling	-2,85	n.v.t.	0,1	1 streng

bemalingssysteem watervoerende laag 2	type ^I en reactietijd ^I [uren]	gewenste grond- waterstand [m+NAP]	plaatsing elementen	onderzijde elementen [m+NAP]	h.o.h. afstand [m] elementen	diameter elementen + omstorting [m]	open bemaling
riolering deel 1	freatisch (<0,1)	-2,08	verticaal 1- zijde	-3	3	0,1	nee
riolering deel 2	freatisch (<0,1)	-3,17	verticaal 2- zijde	-3	1	0,1	nee
riolering deel 3	freatisch (<0,1)	-2,08	verticaal 1- zijde	-3,5	3	0,1	nee
riolering deel 4	freatisch (<0,1)	-1,55	verticaal 1- zijde	-3,5	3	0,1	nee
riolering deel 5	freatisch (<0,1)	-2,44	verticaal 2- zijde	-3,5	1	0,1	nee
riolering deel 6	freatisch (<0,1)	-2,08	verticaal 1- zijde	-4	3	0,1	nee

^I De volgende typen bemaling zijn mogelijk:

- "geen", er is geen bemaling noodzakelijk;
- "spanning", spanningsbemaling noodzakelijk ter voorkoming van verlies van verticaal evenwicht;
- "spanning stand-by", hetzelfde als spanning met als verschil dat een spanningsbemaling alleen nodig is bij een bovengemiddelde grondwaterstand (stijghoogte) of minder kwelstroom dan verwacht. Stand-by betekent dat de bemaling (niet actief) OF dat noodmaatregelen (belasting putbodan) direct toepasbaar zijn;
- "freatisch", de watervoerende laag moet worden bemalen met een freatische bemaling;
- "freatisch stand-by", hetzelfde als freatisch, echter alleen nodig bij een bovengemiddelde grondwaterstand.

De reactietijd is de tijdsduur tussen uitval bemaling en het moment dat de grondwaterstand gelijk is met ontgravingsniveau (freatisch) of 50% kans op opbarsten (spanning)

^{II} De gewenste grondwaterstand is de grondwaterstand (of stijghoogte) welke noodzakelijk is in de desbetreffende watervoerende laag tijdens de uitvoering van de werkzaamheden

^{III} Verticaal zijn bijvoorbeeld verticale bronnen, horizontaal zijn bijvoorbeeld horizontale drains. Bij elementen 1-zijde de bemaling aan één zijde van de projectlocatie, 2-zijde is bemaling twee zijden van de projectlocatie en rondom is bemaling rondom de projectlocatie

^{IV} Dit is de maximale diepte van de elementen, bij een diepere plaatsing van elementen zal het debiet en omgevingsbeïnvloeding toenemen (ten opzichte van dit advies) en zullen berekeningen herzien moeten worden.

^V Bij het toepassen van verticale elementen wordt hier de hart op hart (h.o.h.) afstand tussen de verticale elementen weergegeven.

^{VI} Dit is de diameter van de buitenkant van de omstorting. De omstorting van de elementen bestaat uit filterzand of – grind. Het uitgangspunt is dat de omstorting start aan de bovenkant van de desbetreffende watervoerende laag en wordt doorgezet tot en met de onderzijde van de elementen.

^{VII} Indien open bemaling gewenst is wordt aangegeven hoeveel horizontale drain strengen minimaal gewenst zijn (deze drains worden bemalen door de open bemaling).

bemalingssysteem watervoerende laag 2	type ¹ en reactietijd ¹ [uren]	gewenste grond- waterstand [m+NAP]	plaatsing elementen	onderzijde elementen [m+NAP]	h.o.h. afstand [m] elementen	diameter elementen + omstorting [m]	open bemaling
riolering deel 7	freatisch (<0,1)	-3,3	verticaal 2- zijde	-4	1	0,1	nee
riolering deel 8	freatisch (<0,1)	-2,75	verticaal 2- zijde	-4	1	0,1	nee

bemalingssysteem watervoerende laag 3	type ¹ en reactietijd ¹ [uren]	gewenste grond- waterstand [m+NAP]	plaatsing elementen	onderzijde elementen [m+NAP]	h.o.h. afstand [m] elementen	diameter elementen + omstorting [m]	open bemaling
riolering deel 1	spanning (<0,1)	-0,64	verticaal 1- zijde	-6	2	0,1	nee
riolering deel 2	spanning (<0,1)	-3,04	verticaal 2- zijde	-6	1	0,1	nee
riolering deel 3	geen						
riolering deel 4	geen						
riolering deel 5	spanning (<0,1)	-0,57	verticaal 1- zijde	-5,5	1	0,1	nee
riolering deel 6	geen						
riolering deel 7	spanning (<0,1)	-2,24	verticaal 2- zijde	-6	1	0,1	nee
riolering deel 8	spanning (<0,1)	-0,95	verticaal 1- zijde	-6	1	0,1	nee

In tabel 4.3-B staat op welk lozingspunt de bemaling zal lozen.

tabel 4.3-B

lozingspunt per onderdeel	watervoerende laag 1-3
alle onderdelen	riool

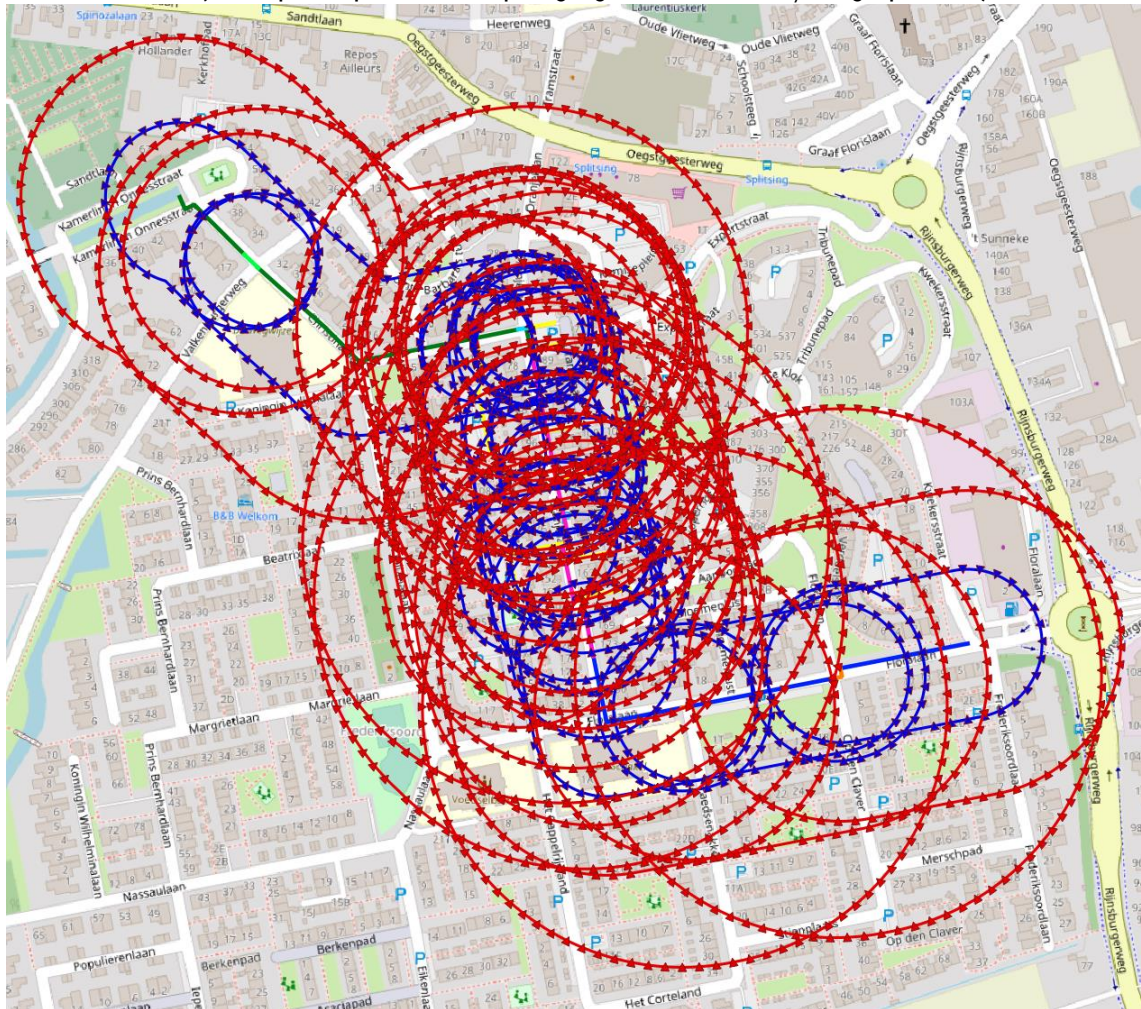
In tabel 4.3-C staat welke maatregelen bij het lozingspunt getroffen worden.

tabel 4.3-C

maatregelen lozingspunt	toepassen actief koolfilter	toepassen striptoren	toepassen olieafscheider	toepassen flocculatie en/of precipitatie	toepassen zandvanger	toepassen ontijzering
riool	geen aanleiding	geen aanleiding	geen aanleiding	geen aanleiding	wel	geen aanleiding

4.4 Effect op grondwater in omgeving

In de onderstaande figuur 5 zijn contourlijnen weergegeven, de contourlijnen betreffen locaties met een gelijke grondwaterstand tijdens bemalen. De contourlijnen met driehoeken zijn de 5cm verlaginglijnen beneden de natuurlijk lage grondwaterstand, dit is de berekende reikwijdte. De blauwe lijnen betreft de prognose (reikwijdte onder normale omstandigheden), de rode lijnen betreft extreem (reikwijdte bij een natuurlijk lage grondwaterstand/droge periode).



figuur 5 – reikwijdte bemaling, grootste reikwijdte per watervoerende laag is gebruikt voor deze figuur (blauw=prognose onder normale omstandigheden, rood=extreem bij een natuurlijk lage grondwaterstand/droge periode)

- ! Het effect op de grondwaterstand in omgeving is gevoelig voor uitgangspunten zoals: wel/niet/dieper van waterremmende wanden, maar ook bijvoorbeeld de diepte van de bemaling. Als uitgangspunten wijzigen kan effect op omgeving dus afwijken.
- ! In bijlage 1.5 zijn de verhanglijnen (grafieken) per watervoerende laag en voor de verschillende scenario's (nat, gemiddeld, droog) opgenomen.
- ! In bijlage 1.6 is de beschouwing (voor specialisten) ten aanzien van effect op de omgeving door de bemaling. In hoofdstuk 5.2 zijn de effecten op omgeving (in risicotabel) opgenomen.

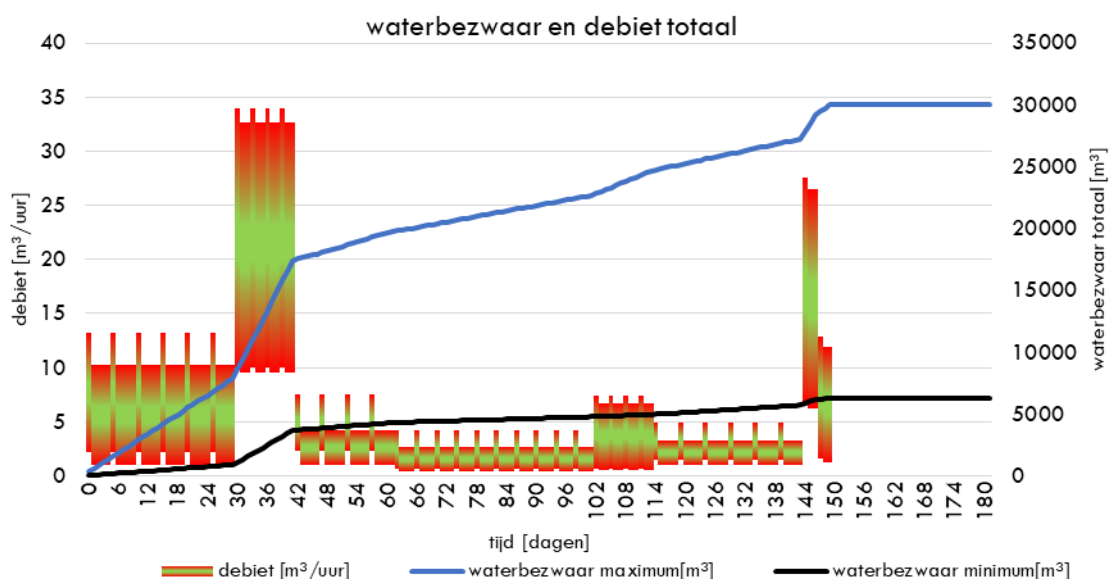
5 Conclusie en aanbevelingen

Geconcludeerd wordt dat de grondwaterstand verlagen mogelijk is. In hoofdstuk 5.1 is samengevat welke procedures doorlopen moeten worden (melding/vergunning). In hoofdstuk 5.2 staan de risico's (en beheersmaatregelen) bij dit project. In hoofdstuk 5.3 staat de monitoring voor dit project. Tot slot in hoofdstuk 5.4 staan de aanbevolen vervolgstappen voor de opdrachtgever.

5.1 Meldings- en/of vergunningsprocedure

Alle onderdelen bij elkaar bepalen het maatgevend debiet en de tijdsduur. Door de planning (H3.2) en het debiet (H4.2) te combineren ontstaat grafiek 5.1-A.

grafiek 5.1-A



Het project is meldingsplichtig bij het Hoogheemraadschap van Rijnland, verwacht wordt een debiet gelijk of kleiner dan 100 m³/uur, een debiet gelijk of kleiner dan 40000 m³/maand, een waterbezwaar gelijk of kleiner dan 100000 m³ en de duur van de bemaling is korter dan 6 maanden. De provinciale grondwaterheffing in Zuid-Holland is € 0,0113 per onttrokken m³. Onttrekkingen tot 12000 m³ zijn heffingsvrij, per m³ welke is geretourneerd mag -33% van de hoeveelheid worden verminderd op de totale som van de onttrekking. Er is geen MER procedure noodzakelijk.

In tabel 5.1-A staan de berekende hoeveelheden voor de grondwateronttrekking procedure.

tabel 5.1-A

waterbezwaar totaal	m³ per uur	m³ per etmaal	m³ per maand	m³ per kwartaal	m³ per jaar	m³ totaal	duur [dagen]
watervoerende laag 1 (neerslag)	3 (0,9)	70	1338	3489	4650	4650	150
watervoerende laag 2	5	111	2194	5142	8608	8608	150
watervoerende laag 3	30	718	11386	13271	16768	16768	150
totaal (afgerond)	35	820	14200	21880	31500	31500	150
vergunningsgrens	100		40000			100000	182

Adres nabij projectlocatie is Oranjelaan 160, 2231ZH Rijnsburg. RD-coördinaten nabij projectlocatie zijn x=90390 en y=466850. De bronnen staan van 2,8 tot 6,4 m-mv of NAP - 2,4 m tot NAP - 6 m.

Bij lozingen op het riool en/of oppervlaktewater moet rekening gehouden worden met de zuiveringsheffing en/of verontreinigingsheffing, deze wordt verrekend door middel van vervuilingseenheden. De kosten per vervuilingseenheid zijn € 64,6. De afvalwatercoëfficiënt bepaald het vervuilingseenheden per m³, deze is ingeschat op 0,001 à 0,0025, indicatief zullen lozingskosten tussen € 388,- en € 5459,- liggen. Opgemerkt wordt dat bij de aanvraag (toestemming lozen) de afvalwatercoëfficiënt bepaald zal worden door bevoegd gezag, dit kan afwijken van deze raming.

5.2 Risico's

Het doel van risicomanagement is duidelijkheid voor de opdrachtgever, in een tabel aangeven wat het belangrijkste is en welke maatregelen toe te passen om het beheersen. In tabel 5.2-A zijn de risico's weergegeven (van hoog naar laag).

tabel 5.2-A

omschrijving risico	risico	maatregel
bouwputbodemborst op door verlies verticaal evenwicht	zeer hoog	Het meten van de stijghoogte (grondwaterstand) op de projectlocatie, hiermee de spanningsbemaling sturen. Daarnaast voldoende reservepompen/-energie voor storing op te vangen.
waterbodempoppervlaktewater is (lokaal) sterk doorlatend. Oppervlaktewater veroorzaakt instabiliteit en resulteert in verhoging debiet bemaling, waardoor ontgraving niet op diepte komt.	zeer hoog	Eventuele vertraging incalculeren, bij geen ruimte voor vertraging vooraf proefontgraving/-bemaling uitvoeren. Maatregelen bij teveel toestroom zijn: oppervlaktewater tijdelijk (lokaal) dempen (dam in water), waterremmende wanden toepassen, waterbodempoppervlaktewater dichtmaken (folie) en soms helpt een aanvullende bemaling vlakbij de waterkant.
door (bemaling gerelateerde) maaiveldafvaling ontstaat architectonische schade (schade aan uiterlijk gebouw) bij 29 belendingen (kans 10%).	zeer hoog	interieur en exterieur vooropname en deformatiemetingen uitvoeren bij panden met aanbouw. Bij een aanbouw zonder paalfundering is een schaderisico als gevolg van een goedkope funderingswijze. De monitoring dient met name om snel bij te sturen indien schade verwacht wordt.
geconcludeerd is dat de moeilijkheidsgraad van dit project gemiddeld is. Als de bemaler onvoldoende aandacht en kennis besteed aan de uitvoering zijn risico's op grote schade	matig	bemalingsplan en monitoringsplan laten opstellen en toetsen, daarnaast bij installatie bemaling controleren of plan opgevolgd wordt
door vaste delen in het lozingswater ontstaat een verstopping in het watersysteem bij het lozingspunt door obstakels in de bodem kan bemaling niet tot de noodzakelijke diepte worden geplaatst, hierdoor ontstaat vertraging of de bemaling moet aangepast worden	matig	het toepassen van een zandvangervoor het lozingspunt
door (bemaling gerelateerde) maaiveldafvaling ontstaat constructieve schade (effect stabiliteit) bij 17 belendingen (kans 0,5%).	laag	onderzoek naar obstakels, proberen obstakels te verwijderen/verleggen, proces/locatie plaatsen bemaling aanpassen, eventuele vertraging incalculeren
bevoegd gezag heeft geen toestemming kunnen geven voor de startdatum bemaling, hierdoor vertraagd het project. Of (kleine kans) nieuwe wetgeving of beschermd gebied wordt geïntroduceerd na rapportagedatum waardoor uitgangspunt van rapport niet meer klopt.	laag	een interieur + exterieur vooropname uitvoeren en eenmaal deformatiemeting voor en eenmaal tijdens project
bij natuur/bomen zakt de grondwaterstand, in het groeiseizoen zal schade ontstaan. De schade kan bestaan uit minder groei tot afsterven groen.	laag	Altijd zo spoedig mogelijk grondwateronttrekking melden bij bevoegd gezag, tenminste 4 weken voor start bemaling de grondwateronttrekking en lozing van grondwater aanvragen
het water verkleurd bij lozingspunt (door ijzer), hierdoor ontstaat schade aan het milieu	laag	het meten van de grondwaterstand, bij een te lage grondwaterstand het groen besproeien met geschikt water. Het is gewenst een wateraftappunt te realiseren in de lozingsroute.
het debiet of de grondwaterstandverlaging is (aanzienlijk) meer dan verwacht. Hierdoor moet de bemaling aangepast worden en/of is er (mogelijk) meer omgevingsbeïnvloeding	laag	de kleur bij het lozingspunt visueel beoordelen en registreren (foto). Bij verkleuring en lage debieten (<5 m ³ /uur) is de oplossing (tijdelijk) lozen op vuilwaterriool. Bij hogere debieten zal maatwerk (ontijzering) noodzakelijk zijn.
	zeer laag	geen maatregelen niet noodzakelijk wegens lage kans.

omschrijving risico	risico	maatregel
een schadelijke stof (volgens BLBI) wordt in een te hoge concentratie geloosd in lozingspunt(en), hierdoor ontstaat schade aan het milieu	zeer laag	toepassen benodigde waterzuivering stappen. Daarnaast altijd opletten (stank/verkleuring) en bij twijfel direct actie ondernemen. Wanneer het water (mogelijk) niet voldoet aan de BLBI norm, dan overleg met geohydroloog over toe te passen maatregelen.

Seizoensinvloeden op risico

Het moment van bemalen heeft invloed op het risico, zo zal over het algemeen in natte tijden (bij natuurlijk hoge grondwaterstanden) een reductie van risico van toepassing zijn. Daarnaast vervallen risico's voor groen (bomen en gewassen) wanneer gewerkt wordt buiten het groeiseizoen (dus buiten maart-november).

! In bijlage 1.7 is de risicoanalyse en het stappenplan om risico's te beheersen tijdens het project, het toepassen van risicomanagement conform deze bijlage is het uitgangspunt. Loots kan assisteren bij de uitvoering van risicomanagement.

5.3 Monitoring

Voor dit project geldt de monitoring in tabel 5.3-A, voor de omgeving geldt de monitoring in tabel 5.3-B. Dit zijn monitoring maatregelen welke bepaald zijn naar aanleiding van de beoordeling risico's (hoofdstuk 5.2). Bij het bereiken van de grenswaarden (signaal-/interventiewaarde) zijn actie(s) gewenst.

tabel 5.3-A

monitoring project	waar	wanneer	H I	L II	eenheid	grens-waarde 1	actie 1	grenswaarde 2	actie 2
controle freatische grondwaterstand	projectlocatie(s)	1 x/dag	x		[m-on ^{III}]	0,15	1,4	0,05	7,8,9
controle freatische grondwaterstand	projectlocatie(s)	1 x/dag		x	[m-on]	0,45	1,4	0,5	7,8
debiet bemaling	lozingspunt	1 x/dag	x		[m ³ /uur]	bovengrens H4.2	1,4	bovengrens H4.2 + 5%	7,8
controle visueel/geur	lozingspunt	1 x/dag			[-]	stank bij lozingspunt	12	verkleuring of overschrijding lozings-parameter	13
peilbuis tot NAP-4,5m	6x peilbuis projectlocatie riolering deel 1	1 x/dag (O=5x/dag)	g 2	g 1	[m+NAP]	-0,94	1,4, 7	-0,64	1,4, 9,7, 8,11
peilbuis tot NAP-4,5m	4x peilbuis projectlocatie riolering deel 2	1 x/dag (O=5x/dag)	g 2	g 1	[m+NAP]	-3,34	1,4, 7	-3,04	1,4, 9,7, 8,11
peilbuis tot NAP-5,2m	4x peilbuis projectlocatie riolering deel 5	1 x/dag (O=5x/dag)	g 2	g 1	[m+NAP]	-0,87	1,4, 7	-0,57	1,4, 9,7, 8,11

^I Hoger dan: indien de meting hoger is dan de grenswaarde, dan actie ondernemen. Als hier g1 staat dan geldt hoger dan alleen voor grenswaarde 1;

^{II} Lager dan: indien de meting lager is dan de grenswaarde, dan actie ondernemen. Als hier g2 staat dan geldt hoger dan alleen voor grenswaarde 2;

^{III} [m-on] dit is de grondwaterstand beneden gewenst OntgravingsNiveau, dit mag niet meer zijn dan 0,5 m gemiddeld of niet hoger dan 0,15 m gemiddeld.

monitoring project	waar	wanneer	H I	L II	eenheid	grens- waarde 1	actie 1	grenswaarde 2	actie 2
peilbuis tot NAP-5,4m	peilbuis projectlocatie riolering deel 7	1x/dag (O=5x/dag)	g 2	g 1	[m+NAP]	-2,54	1, 4, 7	-2,24	1, 4, 9, 7, 8, 11
peilbuis tot NAP-5,4m	peilbuis projectlocatie riolering deel 8	1x/dag (O=5x/dag)	g 2	g 1	[m+NAP]	-1,25	1, 4, 7	-0,95	1, 4, 9, 7, 8, 11

! De minimale monitoring is bepaald op basis van de gevonden risico's. Opgemerkt wordt dat soms meer monitoring (met name vooropname) gewenst is zonder een duidelijk risico, dan heeft de vooropname met name het doel discussies achteraf te voorkomen. Vooropnamen uitvoeren bij panden buiten de reikwijdte (zie figuur in hoofdstuk 4.4) is niet noodzakelijk (omdat de bemaling daar geen invloed heeft).

tabel 5.3-B

monitoring omgeving	waar	wanneer	H	L	eenheid	grens- waarde 1	actie 1	grenswaarde 2	actie 2
vooropname exterieur	Floralaan 1-19	vooraf							
vooropname exterieur	Verdeekstraat 1-9	vooraf							
vooropname exterieur	Op de Claver 1	vooraf							
vooropname exterieur	Op de Claver 3-5	vooraf							
vooropname exterieur	Op de Claver 2-20	vooraf							
vooropname exterieur	Floralaan 4-14	vooraf							
vooropname exterieur	Floralaan 16-26	vooraf							
vooropname exterieur	Floralaan 28-34	vooraf							
vooropname exterieur	Het Cappelrijeland 1a	vooraf							
vooropname exterieur	Oranjelaan 166-178	vooraf							
vooropname exterieur + interieur	Oranjelaan 173-175	vooraf							
deformatiemeting ¹	Oranjelaan 173-175	2x voor start + 2x tijdens bemaling	x		[mm]	2	7,8	4	14
vooropname exterieur + interieur	Oranjelaan 177	vooraf							
deformatiemeting ¹	Oranjelaan 177	2x voor start + 2x tijdens bemaling	x		[mm]	2	7,8	4	14
vooropname exterieur	Oranjelaan 169-171	vooraf							
vooropname exterieur + interieur	Oranjelaan 165-167	vooraf							
deformatiemeting ¹	Oranjelaan 165-167	2x voor start + 2x tijdens bemaling	x		[mm]	2	7,8	4	14
vooropname exterieur	Oranjelaan 156-164	vooraf							

¹ Alleen wanneer een uit-/aanbouw aanwezig is welke niet goed gefundeerd is op palen. Het meten zakkingsverschil tussen hoofdgebouw en uit-/aanbouw maatgevend

monitoring omgeving	waar	wanneer	H	L	eenheid	grens- waarde 1	actie 1	grenswaarde 2	actie 2
vooropname exterieur	Oranjelaan 161-163	vooraf							
vooropname exterieur + interieur	Oranjelaan 159-155	vooraf							
deformatiemeting ¹	Oranjelaan 159-155	2x voor start + 2x tijdens bemaling	x		[mm]	2	7,8	4	14
vooropname exterieur	Oranjelaan 153-151	vooraf							
vooropname exterieur	Oranjelaan 148-154	vooraf							
vooropname exterieur	Oranjelaan 124-128	vooraf							
vooropname exterieur + interieur	Oranjelaan 143-147	vooraf							
vooropname exterieur + interieur	Oranjelaan 139-141	vooraf							
deformatiemeting ¹	Oranjelaan 139-141	2x voor start + 2x tijdens bemaling	x		[mm]	2	7,8	4	14
vooropname exterieur	Oranjelaan 135-137	vooraf							
vooropname exterieur	Oranjelaan 119-123	vooraf							
vooropname exterieur	Oranjelaan 118-122	vooraf							
vooropname exterieur	Oranjelaan 105-115	vooraf							
vooropname exterieur	Oranjelaan 113	vooraf							
vooropname exterieur + interieur	Oranjelaan 98	vooraf							
deformatiemeting ¹	Oranjelaan 98	2x voor start + 2x tijdens bemaling	x		[mm]	2	7,8	4	14
vooropname exterieur	Oranjelaan 84- 96	vooraf							
vooropname exterieur	Oranjelaan 82	vooraf							
vooropname exterieur	Oranjelaan 101	vooraf							
vooropname exterieur + interieur	Oranjelaan 89- 95+99	vooraf							
deformatiemeting ¹	Oranjelaan 89- 95+99	2x voor start + 2x tijdens bemaling	x		[mm]	2	7,8	4	14
vooropname exterieur	Oranjelaan 97	vooraf							
vooropname exterieur	Oranjelaan 78- 80	vooraf							
vooropname exterieur + interieur	Oranjelaan 76	vooraf							
deformatiemeting ¹	Oranjelaan 76	2x voor start + 2x tijdens bemaling	x		[mm]	2	7,8	4	14
vooropname exterieur	Oranjelaan 73- 77	vooraf							
vooropname exterieur	Remiseplein 3- 63	vooraf							
vooropname exterieur	Oranjelaan 36	vooraf							

¹ Alleen wanneer een uit-/aanbouw aanwezig is welke niet goed gefundeerd is op palen. Het meten zakkingsverschil tussen hoofdgebouw en uit-/aanbouw maatgevend

monitoring omgeving	waar	wanneer	H	L	eenheid	grens- waarde 1	actie 1	grenswaarde 2	actie 2
vooropname exterieur	Christinalaan 2-32	vooraf							
vooropname exterieur	Christinalaan 1	vooraf							
vooropname exterieur	Christinalaan 3	vooraf							
vooropname exterieur	Christinalaan 5-15	vooraf							
vooropname exterieur	K. Julianalaan 2	vooraf							
vooropname exterieur	K. Julianalaan 2A	vooraf							
vooropname exterieur	Christinalaan 17+34	vooraf							
vooropname exterieur	Christinalaan 19-23 + 36-38	vooraf							
vooropname exterieur	K. Onneslaan 44	vooraf							
vooropname exterieur	Valkenburgerweg 60	vooraf							
vooropname exterieur	Valkenburgerweg 42-48	vooraf							
3x peilbuis tot NAP-1,6m	bomen langs Floralaan	3x/week		x	[m+NAP]	-0,56	1,4	-0,66	7,10
3x peilbuis tot NAP-1,8m	bomen langs Christinalaan	3x/week		x	[m+NAP]	-0,76	1,4	-0,86	7,10

De acties (bij tabellen):

1. Controleren dat het meetresultaat/-instrument juist is;
2. Controleren (visueel) of er sprake is van lekkage van de waterremmende (dam)wanden;
3. Bij uitspoelen van grond door lekkage dit direct oplossen en overleg met geohydroloog;
4. Controleren of de bemaling juist functioneert (niet te veel/weinig verlaging);
5. Infiltratiedrain buiten de projectlocatie voeden met water (kunstmatig waterstand verhogen);
6. Uitvoeren deformatiemeting bij zakkingsgevoelig object;
7. Overleg met betrokken partijen, melden bij handhaving;
8. Uitvoeren uitgebreide geohydrologische analyse;
9. Inschakelen of verhogen capaciteit (spannings)bemaling;
10. In overleg met eigenaar lokaal (extra) beregenen (besproeien) van het desbetreffende groen ter aanvulling van de hoeveelheid bodemvocht. Bij oppervlaktewater het waterpeil verhogen door (geschikt) water te lozen. Aanbieden eigen gietwater en/of sproei-installaties. Alternatief is compenseren voor gebruik gietwater en/of sproei-installaties van gemeente;
11. De bouwputbodem belasten (bijvoorbeeld door water in de bouwput te zetten, de hoeveelheid water noodzakelijk in de bouwput = diepste ontgravingsniveau + overschrijding (grondwaterstand - interventiewaarde) + 0,3 m;
12. Monsternamen waterkwaliteit lozingswater;
13. Lozingsmaatregelen treffen;
14. Compenserende maatregelen bij object treffen (nader te bepalen op basis van situatie);
15. Grondwaterkwaliteit in peilbuis (tussen verontreiniging en project) controleren.

5.4 Vervolgstappen

Het wordt aanbevolen de volgende vervolgstappen op te volgen

- ☐ Per vervolgstap punt een persoon aanwijzen welke dit zal uitvoeren. Indien gewenst kan Loots Grondwatertechniek (enkele) vervolgstappen uitvoeren;
- ☐ Zodra ontwerp wijzigt, controleren of dit gevolgen heeft voor de bemaling;
- ☐ Controleren of er voldoende tijd is geraamd om de werkzaamheden uit te voeren;
- ☐ Controleren of er voldoende ruimte is om de bemalingsinstallatie te plaatsen;
- ☐ De inrichting van het terrein tijdens de werkzaamheden optimaliseren zodat er bij (hevige) neerslag geen grote stagnatie ontstaat (aandacht zodat hemelwater afstroomt rondom de werkzaamheden, bijvoorbeeld tijdens de werkzaamheden zal (bij hevige neerslag) wateroverslag (langs project) noodzakelijk zijn ter voorkoming dat het waterpeil niet sterk zal stijgen;
- ☐ Bemalingsplan aannemer toetsen conform eisen (bevoegd gezag). Bemalingsplan dient opgesteld te worden door de partij welke de bemaling plaatst. Alternatief kan een bemaler (begeleidende brief) instemmen met een bemalingsplan van derden;

- ☐ Controleren bemalingsplan (mogelijk zal vergunningverlening bevoegd gezag dit controleren);
- ☐ Aanbevolen wordt te controleren dat slecht doorlatende lagen (klei, veen, etc.) tussen en/of boven niet lek gemaakt wordt door bijvoorbeeld: het aanbrengen/verwijderen van de bemaling of het onjuist afdichten van de ruimte tussen boorgat en bron;
- ☐ Uitvoeren aanvraag grondwateronttrekking en -lozing bij bevoegd gezag;
- ☐ De bemaling en/of monitoring plaatsen, laten controleren of gewerkt wordt conform bemalings-/monitoringsplan (mogelijk zal handhaving bevoegd gezag dit controleren);
- ☐ Start monitoring;
- ☐ Start bemaling, voor de start moet de startdatum bij handhaving bevoegd gezag worden gemeld;
- ☐ Mogelijk (niet altijd vereist): monsternamen grondwater bemalingsinstallatie na minimaal 24 uur actieve bemaling;
- ☐ Eind bemaling (debietmeterstanden samenvatten);
- ☐ Melden bij bevoegd gezag dat bemaling beëindigd is;
- ☐ Eind monitoring;
- ☐ Het totale waterbezwaar melden bij bevoegd gezag (lozingspunt);
- ☐ Eventuele onttrekkings-/lozingskosten betalen.

Neem contact op met Erik Loots voor meer informatie.

Opgesteld door:

ing. E.J. Loots (06-53392188)

Loots Grondwatertechniek

14 september 2022

BIJLAGEN

Bijlage 1 – Gegevens voor specialisten

Werkwijze en gebruikte software bemalingsadvies

De opdrachtgever levert de uitgangspunten (stukken opdrachtgever). Bij specialistische uitgangspunten (bijvoorbeeld eigenschappen bodem) wordt een bandbreedte (boven en ondergrens) bepaald zodat de kans op afwijkingen klein wordt. De bandbreedte wordt bepaald op basis van ervaring en (regionale) modellen.

De berekeningen bestaan uit analytische- en modelberekeningen (software: MicroFEM v4.10, iMOD v4.4, Qgis v3.8, Strater v5, MLU v2.25, Excel en/of Surfer v16). Door de berekeningen meerdere malen te herhalen bij verschillende uitgangspunten wordt een robuust ontwerp gevonden. Door deze werkwijze neemt de kans op (negatieve) afwijkingen af in de praktijk.

Bijlage 1.1 – Bodemeigenschappen

γ is de volumieke massa van de bodemlaag, dit is het gewicht wat gebruikt wordt voor het verticaal evenwicht.

K_h of k_v zijn de doorlatendheid eigenschappen (hogere waarde is meer doorlatend)

geotechnische omschrijving Rijnsburg	top gemiddeld (σ) [m+NAP]	Dikte gemiddeld (σ) [m]	γ_d [kN/m ³]	γ_w [kN/m ³]
zand, matig fijn, matig silthoudend, los	0,89 (1,83)	1,66 (1,8)	17 (0,425)	19 (0,475)
klei, sterk zandig, slap	-0,76 (0,32)	1,25 (0,62)	15 (0,375)	15 (0,375)
zand, matig fijn, sterk silthoudend	-2,01 (0,55)	1,23 (0,84)	18 (0,45)	20 (0,5)
klei, matig siltig, slap	-3,24 (0,61)	2,1 (3,33)	14 (0,35)	14 (0,35)
zand, matig fijn, sterk silthoudend	-5,34 (3,22)	0,98 (0,73)	18 (0,45)	20 (0,5)
zand, uiterst grof, sterk silthoudend	-6,33 (2,77)	4,05 (2,43)	18 (0,45)	20 (0,5)
zand, matig fijn, sterk silthoudend	-10,37 (1,84)	2,49 (2,28)	18 (0,45)	20 (0,5)
klei, sterk zandig	-12,86 (0,78)	0,64 (0,92)	18 (0,45)	18 (0,45)
zand, matig fijn, sterk silthoudend	-13,5 (1,54)	2,5 (1,6)	18 (0,45)	20 (0,5)
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	-16 (0,2)	11,23 (0,93)	19 (0,475)	21 (0,525)

geotechnische omschrijving Rijnsburg deel 2	C'_p (σ)	C'_s (σ)	C_p	C_s
zand, matig fijn, matig silthoudend, los	2E+2 (3E+1)	1E+9 (1E+8)	8E+2	4E+9
klei, sterk zandig, slap	2E+1 (2E+0)	2E+2 (2E+1)	6E+1	6E+2
zand, matig fijn, sterk silthoudend	6E+2 (8E+1)	1E+9 (1E+8)	2E+3	4E+9
klei, matig siltig, slap	7E+0 (9E-1)	8E+1 (1E+1)	3E+1	3E+2
zand, matig fijn, sterk silthoudend	6E+2 (8E+1)	1E+9 (1E+8)	2E+3	4E+9
zand, uiterst grof, sterk silthoudend	6E+2 (8E+1)	1E+9 (1E+8)	2E+3	4E+9
zand, matig fijn, sterk silthoudend	6E+2 (8E+1)	1E+9 (1E+8)	2E+3	4E+9
klei, sterk zandig	3E+1 (3E+0)	3E+2 (4E+1)	1E+2	1E+3
zand, matig fijn, sterk silthoudend	6E+2 (8E+1)	1E+9 (1E+8)	2E+3	4E+9
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	1E+3 (1E+2)	1E+9 (1E+8)	4E+3	4E+9

geohydrologische omschrijving Rijsburg	top gemiddeld (σ) [m+NAP]	k_h (σ) [m/d]	k_v (σ) [m/d]	P [-]
zand, matig fijn, matig silthoudend, los	0,89 (1,83)	5 (1)	3,125 (0,625)	0,3 (0,03)
klei, sterk zandig, slap	-0,76 (0,32)	0,1 (0,02)	0,05 (0,01)	0,3 (0,03)
zand, matig fijn, sterk silthoudend	-2,01 (0,55)	3 (0,6)	1,5 (0,3)	0,2 (0,02)
klei, matig siltig, slap	-3,24 (0,61)	0,0005 (0,0001)	0,005 (0,001)	0,4 (0,04)
zand, matig fijn, sterk silthoudend	-5,34 (3,22)	3 (0,6)	1,5 (0,3)	0,2 (0,02)
zand, uiterst grof, sterk silthoudend	-6,33 (2,77)	50 (10)	25 (5)	0,3 (0,03)
zand, matig fijn, sterk silthoudend	-10,37 (1,84)	3 (0,6)	1,5 (0,3)	0,2 (0,02)
klei, sterk zandig	-12,86 (0,78)	0,1 (0,02)	0,01 (0,002)	0,3 (0,03)
zand, matig fijn, sterk silthoudend	-13,5 (1,54)	3 (0,6)	1,5 (0,3)	0,2 (0,02)
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	-16 (0,2)	20 (4)	7,5 (1,5)	0,3 (0,03)

onderdeel	gebruikt bodemonderzoek
riolering deel 1	sondering 5
riolering deel 2	sondering 5
riolering deel 3	sondering 4
riolering deel 4	sondering 4
riolering deel 5	sondering 4
riolering deel 6	sondering 2
riolering deel 7	sondering 2
riolering deel 8	sondering 2

Bijlage 1.2 – Grondwaterstand

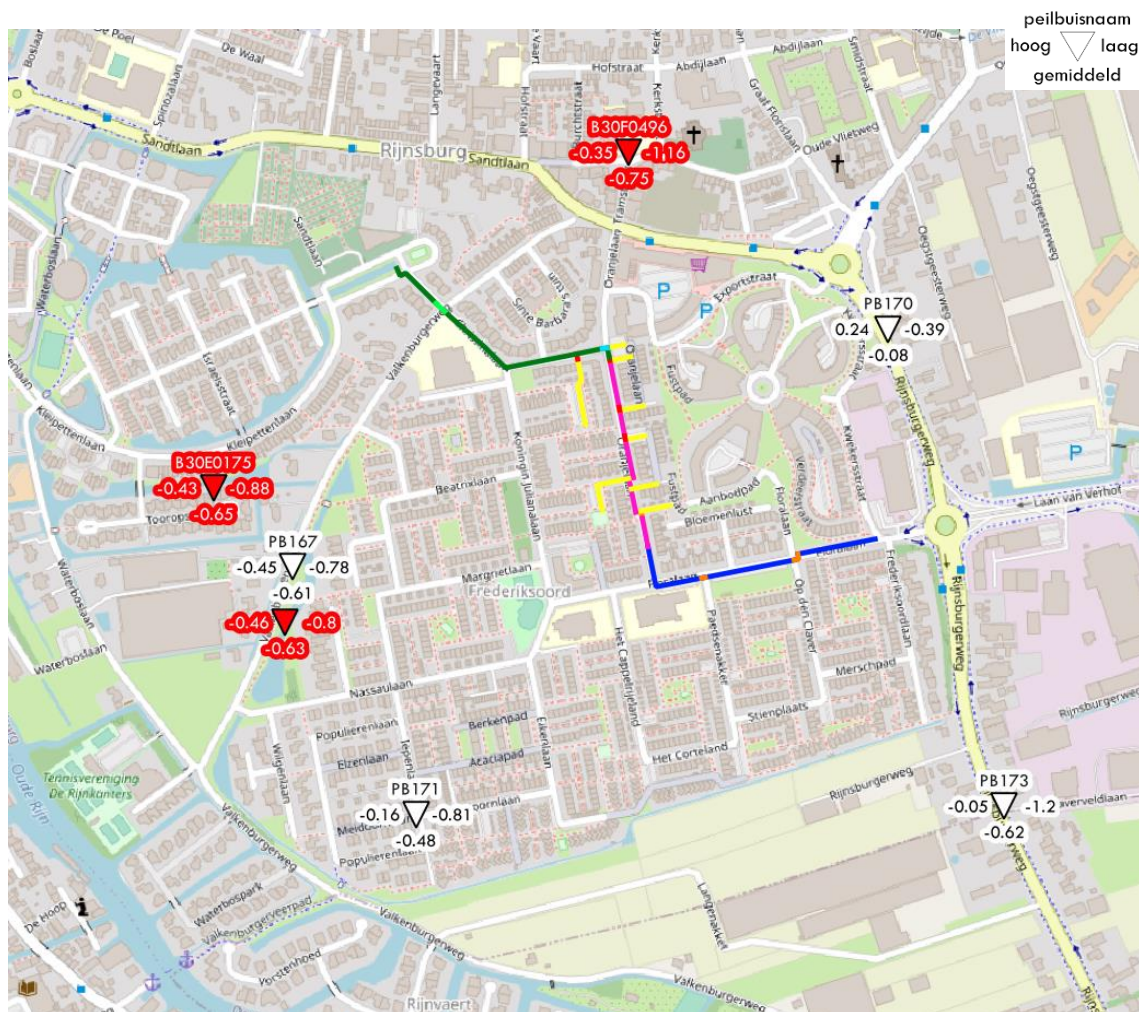
Waterpeil

In de onderstaande tabel staat het waterpeil van oppervlaktewater.

onderdeel	waterpeil [m+NAP] oppervlaktewater (bovengrens)
riolering deel 1	-0,61
riolering deel 2	-0,61
riolering deel 3	-0,61
riolering deel 4	-0,61
riolering deel 5	-0,61
riolering deel 6	-0,61
riolering deel 7	-0,61
riolering deel 8	-0,61

Grondwaterstand

In figuur 6 is het resultaat van een grondwaterstand analyse in de omgeving weergegeven. In de onderstaande tabel zijn de grondwaterstand rekenwaarden per onderdeel samengevat.



figuur 6 - grondwaterstand t.o.v. NAP per geanalyseerde peilbuis (wit = freatisch/watervoerende laag 1, rood = watervoerende laag 3)

! De ondergrens van de grondwaterstand per watervoerende laag is maatgevend voor de omgevingsbeïnvloeding. Loots Grondwatertechniek kiest er altijd voor deze waarde voorzichtig (niet te laag) in te schatten. Indien de monitoring opstart en de grondwaterstand lager is dan de natuurlijk lage grondwaterstand in de tabel dan moet dit worden gemeld. Een aanvullende geohydrologische analyse is dan noodzakelijk.

Grondwaterstand [m+NAP] per onderdeel	naam peilbuis WVL1	hoog ^I WVL ^{II} 1	gemiddeld ^{III} WVL 1	laag ^{IV} WVL 1	naam peilbuis WVL2	hoog WVL 2	gemiddeld WVL 2	laag WVL 2
riolering deel 1	PB171	0,04	-0,28	-0,61	o.b.v. model	0,04	-0,28	-0,61
riolering deel 2	PB171	0,04	-0,28	-0,61	o.b.v. model	0,04	-0,28	-0,61

^I hoog = natuurlijk hoge grondwaterstand, berekend door gemiddelde plus 2 x standaarddeviatie

^{II} WVL = watervoerende laag

^{III} gemiddeld = maatgevend gemiddelde grondwaterstand

^{IV} laag = natuurlijk lage grondwaterstand, berekend door gemiddelde minus 2 x standaarddeviatie

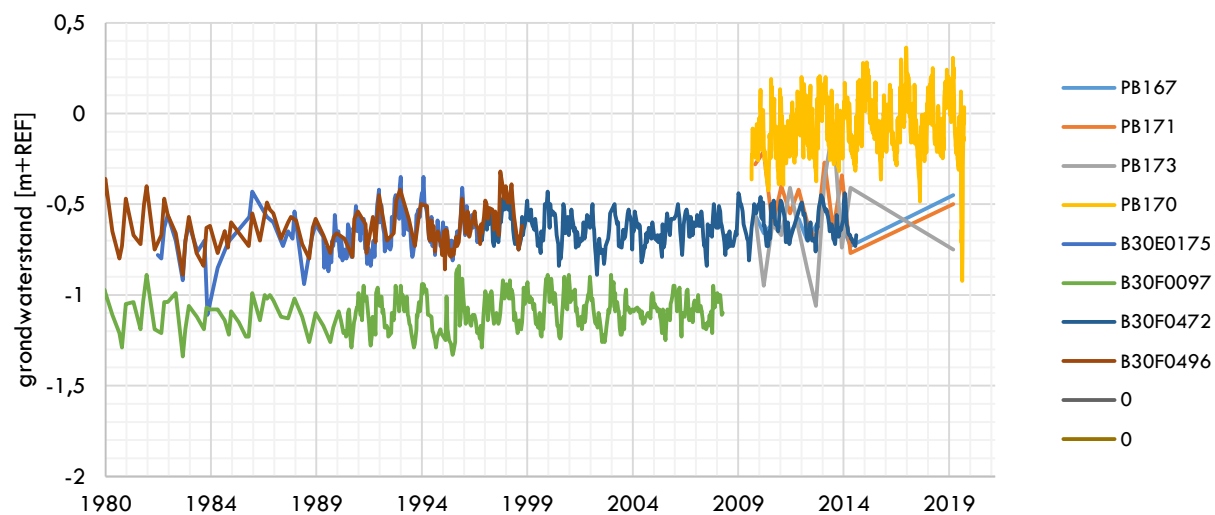
Grondwaterstand [m+NAP] per onderdeel	naam peilbuis WVL1	hoog ^I WVL ^{II} 1	gemiddeld ^{III} WVL 1	laag ^{IV} WVL 1	naam peilbuis WVL2	hoog WVL 2	gemiddeld WVL 2	laag WVL 2
riolering deel 3	PB171	0,04	-0,28	-0,61	o.b.v. model	0,04	-0,28	-0,61
riolering deel 4	PB171	0,04	-0,28	-0,61	o.b.v. model	0,04	-0,28	-0,61
riolering deel 5	PB171	-0,01	-0,33	-0,66	o.b.v. model	-0,01	-0,33	-0,66
riolering deel 6	PB171	-0,16	-0,48	-0,81	o.b.v. model	-0,16	-0,48	-0,81
riolering deel 7	PB171	-0,01	-0,33	-0,66	o.b.v. model	-0,01	-0,33	-0,66
riolering deel 8	PB171	-0,11	-0,43	-0,76	o.b.v. model	-0,11	-0,43	-0,76

Grondwaterstand [m+NAP] per onderdeel	naam peilbuis WVL3	hoog WVL 3	gemiddeld WVL 3	laag WVL 3	naam peilbuis WVL4	hoog WVL 4	gemiddeld WVL 4	laag WVL 4
riolering deel 1	o.b.v. model	-0,03	-0,37	-0,7	B30F0496	-0,35	-0,75	-1,16
riolering deel 2	o.b.v. model	-0,03	-0,37	-0,7	B30F0496	-0,35	-0,75	-1,16
riolering deel 3	o.b.v. model	-0,03	-0,37	-0,71	B30F0496	-0,35	-0,75	-1,16
riolering deel 4	o.b.v. model	-0,03	-0,37	-0,71	B30F0496	-0,35	-0,75	-1,16
riolering deel 5	o.b.v. model	-0,07	-0,41	-0,75	B30F0496	-0,35	-0,75	-1,16
riolering deel 6	o.b.v. model	-0,23	-0,58	-0,94	B30F0496	-0,35	-0,75	-1,16
riolering deel 7	o.b.v. model	-0,14	-0,49	-0,84	B30F0496	-0,35	-0,75	-1,16
riolering deel 8	o.b.v. model	-0,2	-0,55	-0,9	B30F0496	-0,35	-0,75	-1,16

groene cirkel=hoge grondwaterstand, gele driekhoek=gemiddelde grondwaterstand en rode ruit=lage grondwaterstand

REF=NAP

	PB167	PB171	PB173	PB170	B30E0175	B30F0097	B30F0472	B30F0496
naam								
X-coördinaat	90009,9	90148,8	90814	90683	89920	91940	90001	90390
Y-coördinaat	466751	466471	466480	467020	466840	466160	466688	467220
maaiveld [m+REF]	0	0	0	0	-0,15	0,49	-0,12	1,11
bovenkant filter [m+REF]	0	0	0	0	-23,15	-19,22	-28,15	-18,09
onderkant filter [m+REF]	0	0	0	0	-24,15	-39,22	-30,15	-36,09
laatste meetjaar	2020	2020	2020	2020	1997	2009	2015	1999
laatste meting	-0,45	-0,5	-0,75	-0,055	-0,64	-1,1	-0,67	-0,62
totale meetperiode	10	10	10	10	15	57	18	47
aantal metingen	13	13	13	994	197	625	387	305
hoogste [hele reeks]	-0,45	-0,21	-0,07	0,36	-0,35	-0,84	-0,43	-0,08
ghg [laatste 8 jaren]	-0,53	-0,37	-0,28	0,32	-0,37	-0,91	-0,44	-0,37
hoog σ [hele reeks]	-0,45	-0,16	-0,05	0,24	-0,43	-0,81	-0,46	-0,35
gemiddelde [hele reeks]	-0,61	-0,48	-0,62	-0,08	-0,65	-1,17	-0,63	-0,75
gemiddelde [laatste 8 jaren]	-0,61	-0,55	-0,61	-0,06	-0,65	-1,09	-0,62	-0,62
laag σ [hele reeks]	-0,78	-0,81	-1,20	-0,39	-0,88	-1,54	-0,80	-1,16
glg [laatste 8 jaren]	-0,69	-0,70	-0,89	-0,87	-0,85	-1,26	-0,81	-0,81
laagste [hele reeks]	-0,73	-0,77	-1,06	-0,92	-1,11	-1,81	-0,89	-1,19
σ [hele reeks]	0,08	0,16	0,29	0,16	0,11	0,18	0,08	0,20
januari	● -0,58	● -0,34	▲ -0,52	● 0,03	● -0,59	● -1,08	● -0,55	● -0,65
februari				● 0,03	▲ -0,62	● -1,08	● -0,57	● -0,67
maart	● -0,56	● -0,36	◆ -0,85	● -0,02	▲ -0,64	● -1,12	▲ -0,62	▲ -0,74
april	◆ -0,72	◆ -0,69	▲ -0,64	◆ -0,14	◆ -0,69	◆ -1,21	◆ -0,66	▲ -0,79
mei				◆ -0,15	◆ -0,73	◆ -1,24	◆ -0,69	▲ -0,80
juni	▲ -0,65	◆ -0,60	● -0,24	◆ -0,14	◆ -0,71	◆ -1,26	◆ -0,71	◆ -0,86
juli				◆ -0,19	◆ -0,72	◆ -1,23	◆ -0,68	◆ -0,97
augustus	▲ -0,62	◆ -0,66	◆ -0,84	◆ -0,16	◆ -0,71	◆ -1,26	◆ -0,66	▲ -0,85
september				▲ -0,09	▲ -0,66	▲ -1,20	▲ -0,63	▲ -0,83
oktober	● -0,56	● -0,28	▲ -0,56	▲ -0,07	▲ -0,65	▲ -1,20	● -0,60	● -0,73
november	● -0,60	● -0,38	◆ -0,69	▲ -0,05	● -0,57	● -1,11	● -0,59	▲ -0,75
december				● 0,02	● -0,55	● -1,08	● -0,56	● -0,61
2013	-0,66	-0,65	-0,96	-0,06			-0,61	
2018				-0,10				



Bijlage 1.3 – Verticaal evenwicht berekeningsresultaten

Het verticaal evenwicht van de bodem wordt beïnvloed door slecht doorlatende lagen (klei, veen of leem) beneden het ontgravingsniveau. In de onderstaande tabel is per watervoerende laag de uitkomst van de verticaal evenwicht berekening weergegeven.

verticaal evenwicht per onderdeel	veiligheids-factor ^I water-voerende laag 1 (WVL1)	WVL1 kritieke grondwater-stand ^{II} [m+NAP]	WVL1 conclusie ^{III}	veiligheids-factor ^I water-voerende laag 2 (WVL2)	WVL2 kritieke grondwater-stand [m+NAP]	WVL2 conclusie
riolering deel 1	0 (0)	-2,08	freatisch	0 (0)	-2,08	freatisch
riolering deel 2	0 (0)	-3,17	freatisch	0 (0)	-3,17	freatisch
riolering deel 3	0 (0)	-2,08	freatisch	0 (0)	-2,08	freatisch
riolering deel 4	0 (0)	-1,55	freatisch	0 (0)	-1,55	freatisch
riolering deel 5	0 (0)	-2,44	freatisch	0 (0)	-2,44	freatisch
riolering deel 6	0 (0)	-2,08	freatisch	0 (0)	-2,08	freatisch
riolering deel 7	0 (0)	-3,3	freatisch	0 (0)	-3,30	freatisch
riolering deel 8	0 (0)	-2,75	freatisch	0 (0)	-2,75	freatisch

verticaal evenwicht per onderdeel	veiligheids-factor ^I water-voerende laag 3 (WVL3)	WVL3 kritieke grondwater-stand [m+NAP]	WVL3 conclusie
riolering deel 1	0,81 (0,9)	-0,64	spanning
riolering deel 2	0,13 (0,14)	-3,04	spanning
riolering deel 3	1,04 (1,13)	0,22	geen
riolering deel 4	1,28 (1,4)	1,25	geen
riolering deel 5	0,86 (0,94)	-0,57	spanning

^I Veiligheidsfactor: eerste getal is de veiligheidsfactor bij de hoge grondwaterstand in de watervoerende laag en het opvolgende getal tussen haakjes is de veiligheidsfactor bij de gemiddelde grondwaterstand in de watervoerende laag.

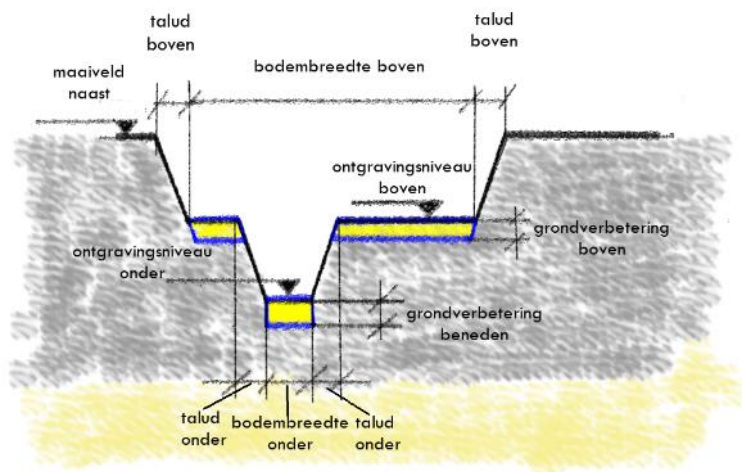
^{II} Kritieke grondwaterstand: dit is de berekende noodzakelijke grondwaterstand in de desbetreffende watervoerende laag voor een stabiele ontgraving.

^{III} De volgende conclusies zijn mogelijk:

- **“geen”**: geen bemaling noodzakelijk voor het verticaal evenwicht in de desbetreffende watervoerende laag. In dit geval is de veiligheidsfactor groter dan 1.0 (bij het toepassen van materiaalfactor 0.9 voor de gronddruk) of het ontgravingsniveau is boven de grondwaterstand;
- **“spanning”**: spanningsbemaling maatregelen noodzakelijk ter voorkoming van verlies van verticaal evenwicht in de desbetreffende watervoerende laag. De veiligheidsfactor is kleiner dan 1.0 (bij het toepassen van materiaalfactor 0.9 voor de gronddruk);
- **“spanning stand-by”**: hetzelfde als spanning met als verschil dat een spanningsbemaling alleen nodig is bij een bovengemiddelde grondwaterstand in de watervoerende laag (kans is dus reëel dat de bemaling stand-by kan zijn tijdens de werkzaamheden);
- **“freatisch”**: in dit geval wordt de slecht doorlatende laag boven de watervoerende laag geheel ontgraven. Er is geen sprake van verlies van verticaal evenwicht, echter moet de watervoerende laag wel worden bemalen met een freatische bemaling;
- **“freatisch stand-by”**: hetzelfde als freatisch met als verschil dat een bemaling alleen nodig is bij een bovengemiddelde grondwaterstand in de watervoerende laag (kans is dus reëel dat de bemaling stand-by kan zijn tijdens de werkzaamheden).

verticaal evenwicht per onderdeel	veiligheids-factor ¹ water-voerende laag 3 (WVL3)	WVL3 kritieke grondwater-stand [m+NAP]	WVL3 conclusie
riolering deel 6	1,15 (1,26)	0,50	geen
riolering deel 7	0,5 (0,54)	-2,24	spanning
riolering deel 8	0,81 (0,88)	-0,95	spanning

- ! Op het moment dat de ontgravingsdiepte groter wordt dan opgegeven in tabel 3.3 zal de verticaal evenwichtsberekening herzien moeten worden;
- ! Bij sommige onderdelen in de bovenstaande tabel zal het verticaal evenwicht verslechteren zodra de ontgravingsbreedte groter wordt en/of talud minder steil wordt. In figuur 7 en de tabel eronder zijn de kritieke afmetingen opgenomen (indien van toepassing). Bij een grotere ontgravingsbreedte, en/of minder steil talud moet de verticaal evenwichtsberekening herzien worden. Bij de onderdelen welke ontbreken heeft het geen invloed wanneer de ontgravingsbreedte toeneemt en/of grondverbetering afneemt.



figuur 7 – schets doorsnede ontgraving met begrippen

uitgangspunt afmetingen ontgraving	maaiveld naast ontgraving [m+NAP]	talud boven	bodem Breedte boven [m]	ontgravingsniveau boven [m+NAP]	grondverbetering boven [m]	talud onder	bodem Breedte onder [m]	ontgravingsniveau onder [m+NAP]	grondverbetering onder [m]
riolering deel 1	0,43	1:1	1	-2,08	0				
riolering deel 2	0,43	1:1	1	-3,17	0				
riolering deel 3	0,55	1:1	1	-2,08	0				
riolering deel 4	0,55	1:1	1	-1,55	0				
riolering deel 5	0,55	1:1	1	-2,44	0				
riolering deel 6	0,44	1:1	1	-2,08	0				

onderdeel: riolering deel 1

REF=NAP

grondonderzoek: sondering 5

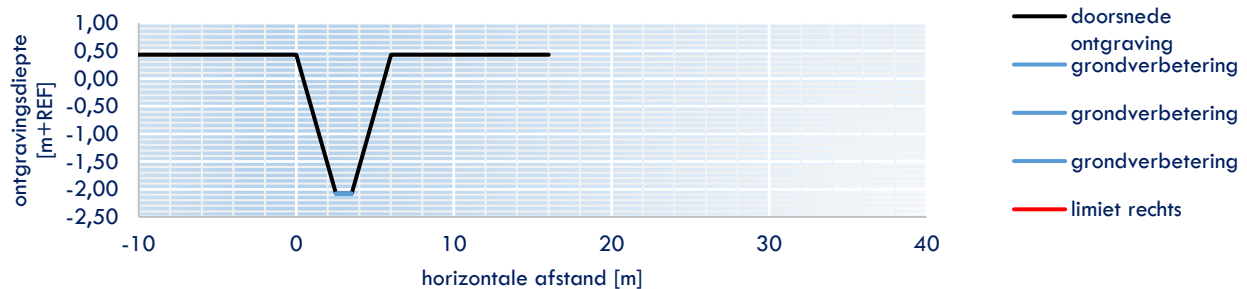
start maaiveld:	0,43	diepte:	-2,1	diepte:	-2,1
Atl:	2,51	Abl:	0,00	vierkant top:	nee
Atr:	2,51	Abr:	0,00	vierkant beneden:	nee
Ctl:	50,00	Cbl:	50,00	Ygvb:	17,0
Ctr:	50,00	Cbr:	50,00	Dtgvb:	0,0
Bt:	0,50	Bb:	0,50	Dbgvb:	0,0

	WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
d _{2t} :			1,42	10,52	
ft:	0	0	0,18	0,79	
d _{2b} :			1,42	10,52	
fb:	0	0	0,585	0,936	

berekening conform Eurocode NEN9997-1+c1:2012

gvb=grondverbetering

grondbeschrijving	y (σ) [kN/m³]	top [m+REF]	type	ft [m]	fb [m]	d _{2b} [m]	gvb [m]	gronddruk op watervoerende laag [kN/m²]				
								WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
zand, matig fijn, matig silthoudend, los	17 (0,43)	0,43	WVL1	1,23	0	0	0	0,00	0,00	3,77	16,51	
klei, sterk zandig, slap	15 (0,38)	-0,80		0,5	0	0	0	0,00	0,00	1,35	5,92	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	18 (0,45)	-1,30	WVL2	0,78	0	0,92	0	0,00	0,00	19,09	27,65	
klei, matig siltig, slap	14 (0,35)	-3,00		0	0	0,5	0	0,00	0,00	7,00	7,00	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-3,50	WVL3	0	0	2	0	0,00	0,00	0,00	40,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend	20 (0,5)	-5,50	WVL3	0	0	5,5	0	0,00	0,00	0,00	110,00	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-11,00	WVL3	0	0	1,5	0	0,00	0,00	0,00	30,00	
klei, sterk zandig	18 (0,45)	-12,50		0	0	0,1	0	0,00	0,00	0,00	1,80	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-12,60	WVL4	0	0	3,4	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-16,00	WVL4	0	0	11	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend, vast	21 (0,53)	-27,00	WVL4	0	0	13	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-40,00	WVL4	0	0	12	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
klei, zwak siltig, vast	19 (0,48)	-52,00						0,00	0,00	0,00	0,00	
U _z ;d som y x d								0,00	0,00	31,21	238,88	0,00
U _z ;d som γσ x d								0,00	0,00	0,78	5,97	0,00
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 50%, veiligheidsfactor 1,0										-0,32	11,76	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 16%, veiligheidsfactor 1,025										-0,40	11,15	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 5%, veiligheidsfactor 1,05										-0,48	10,54	
Eurocode kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 0,5%, veiligheidsfactor 1,1										-0,64	9,32	
hoge grondwaterstand [m+REF] per watervoerende laag								0,04	0,04	-0,03	-0,35	
opwaartse waterdruk [kN/m²]								0,00	13,39	34,71	122,46	
bruto veiligheidsfactor bij maatgevend hoge grondwaterstand									0,00	0,90	1,95	



	berekening factor Boussinesq - bovenste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}	f _t
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL3	0,18	0,18	0,00	0,00	0,180
WVL4	0,79	0,79	0,00	0,00	0,790
WVL5					

	berekening factor Boussinesq - onderste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}	f _b
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL3	0,58	0,58	0,00	0,00	0,585
WVL4	0,94	0,94	0,00	0,00	0,936
WVL5					

$$f \text{ (Boussinesq)} = (f_{\text{rechts}} + f_{\text{links}})/2 - (f_{\text{limiet-rechts}} + f_{\text{limiet-links}})/2$$

onderdeel: riolering deel 2

REF=NAP

grondonderzoek: sondering 5

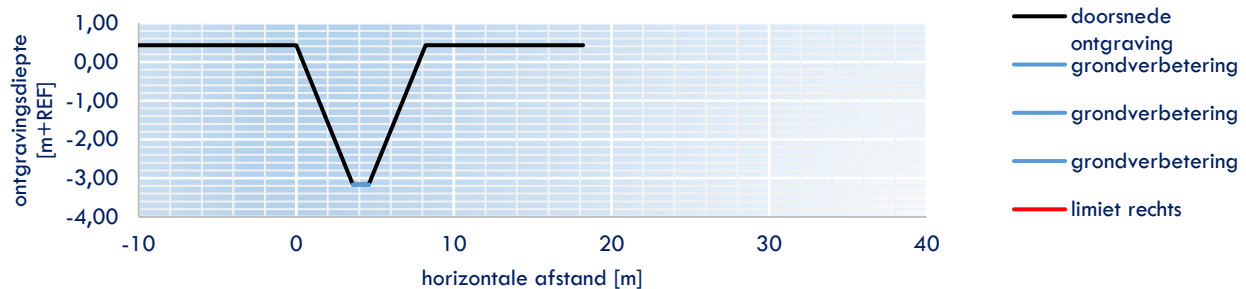
start maaiveld:	0,43	diepte:	-3,2	diepte:	-3,2
Atl:	3,60	Abl:	0,00	vierkant top:	nee
Atr:	3,60	Abr:	0,00	vierkant beneden:	nee
Ctl:	50,00	Cbl:	50,00	Ygvb:	17,0
Ctr:	50,00	Cbr:	50,00	Dtgvb:	0,0
Bt:	0,50	Bb:	0,50	Dbgvb:	0,0

	WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
d _{2t} :			0,33	9,43	
ft:	0	0	0,007	0,705	
d _{2b} :			0,33	9,43	
fb:	0	0	0,079	0,93	

berekening conform Eurocode NEN9997-1+c1:2012

gvb=grondverbetering

grondbeschrijving	y (σ) [kN/m³]	top [m+REF]	type	ft [m]	fb [m]	d _{2b} [m]	gvb	gronddruk op watervoerende laag [kN/m²]				
								WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
zand, matig fijn, matig silthoudend, los	17 (0,43)	0,43	WVL1	1,23	0	0	0	0,00	0,00	0,14	14,73	
klei, sterk zandig, slap	15 (0,38)	-0,80		0,5	0	0	0	0,00	0,00	0,05	5,29	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	18 (0,45)	-1,30	WVL2	1,7	0	0	0	0,00	0,00	0,20	21,56	
klei, matig siltig, slap	14 (0,35)	-3,00		0,17	0	0,33	0	0,00	0,00	4,64	6,30	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-3,50	WVL3	0	0	2	0	0,00	0,00	0,00	40,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend	20 (0,5)	-5,50	WVL3	0	0	5,5	0	0,00	0,00	0,00	110,00	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-11,00	WVL3	0	0	1,5	0	0,00	0,00	0,00	30,00	
klei, sterk zandig	18 (0,45)	-12,50		0	0	0,1	0	0,00	0,00	0,00	1,80	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-12,60	WVL4	0	0	3,4	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-16,00	WVL4	0	0	11	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend, vast	21 (0,53)	-27,00	WVL4	0	0	13	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-40,00	WVL4	0	0	12	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
klei, zwak siltig, vast	19 (0,48)	-52,00						0,00	0,00	0,00	0,00	
U _z ;d som y x d								0,00	0,00	5,03	229,68	0,00
U _z ;d som γσ x d								0,00	0,00	0,13	5,74	0,00
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 50%, veiligheidsfactor 1,0										-2,99	10,82	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 16%, veiligheidsfactor 1,025										-3,00	10,24	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 5%, veiligheidsfactor 1,05										-3,01	9,65	
Eurocode kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 0,5%, veiligheidsfactor 1,1										-3,04	8,48	
hoge grondwaterstand [m+REF] per watervoerende laag								0,04	0,04	-0,03	-0,35	
opwaartse waterdruk [kN/m²]								0,00	13,39	34,71	122,46	
bruto veiligheidsfactor bij maatgevend hoge grondwaterstand									0,00	0,14	1,88	



berekening factor Boussinesq - bovenste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL3	0,01	0,01	0,00	0,00
WVL4	0,71	0,71	0,00	0,00
WVL5				

berekening factor Boussinesq - onderste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL3	0,08	0,08	0,00	0,00
WVL4	0,93	0,93	0,00	0,00
WVL5				

$$f \text{ (Boussinesq)} = (f_{\text{rechts}} + f_{\text{links}})/2 - (f_{\text{limiet-rechts}} + f_{\text{limiet-links}})/2$$

onderdeel: riolering deel 3

REF=NAP

grondonderzoek: sondering 4

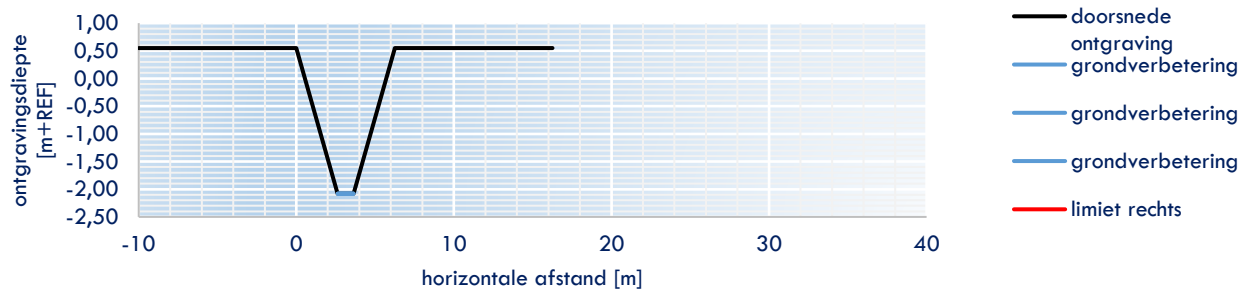
start maaiveld:	0,55	diepte:	-2,1	diepte:	-2,1
Atl:	2,63	Abl:	0,00	vierkant top:	nee
Atr:	2,63	Abr:	0,00	vierkant beneden:	nee
Ctl:	50,00	Cbl:	50,00	Ygvb:	17,0
Ctr:	50,00	Cbr:	50,00	Dtgvb:	0,0
Bt:	0,50	Bb:	0,50	Dbgvb:	0,0

	WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
d _{2t} :			2,12	10,62	
ft:	0	0	0,289	0,785	
d _{2b} :			2,12	10,62	
fb:	0	0	0,71	0,936	

berekening conform Eurocode NEN9997-1+c1:2012

gvb=grondverbetering

grondbeschrijving	y (σ) [kN/m³]	top [m+REF]	type	ft [m]	fb [m]	d _{2b} [m]	gvb [m]	gronddruk op watervoerende laag [kN/m²]				
								WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
zand, matig fijn, matig silthoudend, los	17 (0,43)	0,55	WVL1	1,45	0	0	0	0,00	0,00	7,12	19,35	
klei, sterk zandig, slap	15 (0,38)	-0,90		0,5	0	0	0	0,00	0,00	2,17	5,89	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	18 (0,45)	-1,40	WVL2	0,68	0	1,42	0	0,00	0,00	29,10	35,17	
klei, matig siltig, slap	14 (0,35)	-3,50		0	0	0,7	0	0,00	0,00	9,80	9,80	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-4,20	WVL3	0	0	0,8	0	0,00	0,00	0,00	16,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend	20 (0,5)	-5,00	WVL3	0	0	6	0	0,00	0,00	0,00	120,00	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-11,00	WVL3	0	0	1,5	0	0,00	0,00	0,00	30,00	
klei, sterk zandig	18 (0,45)	-12,50		0	0	0,2	0	0,00	0,00	0,00	3,60	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-12,70	WVL4	0	0	3,3	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-16,00	WVL4	0	0	11	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend, vast	21 (0,53)	-27,00	WVL4	0	0	13	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-40,00	WVL4	0	0	12	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
klei, zwak siltig, vast	19 (0,48)	-52,00						0,00	0,00	0,00	0,00	
U _z ;d som y x d								0,00	0,00	48,19	239,80	0,00
U _z ;d som γσ x d								0,00	0,00	1,20	5,99	0,00
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 50%, veiligheidsfactor 1,0										0,71	11,75	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 16%, veiligheidsfactor 1,025										0,59	11,14	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 5%, veiligheidsfactor 1,05										0,47	10,53	
Eurocode kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 0,5%, veiligheidsfactor 1,1										0,22	9,31	
hoge grondwaterstand [m+REF] per watervoerende laag								0,04	0,04	-0,03	-0,35	
opwaartse waterdruk [kN/m²]								0,00	14,39	41,69	123,46	
bruto veiligheidsfactor bij maatgevend hoge grondwaterstand									0,00	1,16	1,94	



	berekening factor Boussinesq - bovenste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}	f _t
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL3	0,29	0,29	0,00	0,00	0,289
WVL4	0,79	0,79	0,00	0,00	0,785
WVL5					

	berekening factor Boussinesq - onderste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}	f _b
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL3	0,71	0,71	0,00	0,00	0,710
WVL4	0,94	0,94	0,00	0,00	0,936
WVL5					

$$f \text{ (Boussinesq)} = (f_{\text{rechts}} + f_{\text{links}})/2 - (f_{\text{limiet-rechts}} + f_{\text{limiet-links}})/2$$

onderdeel: riolering deel 4

REF=NAP

grondonderzoek: sondering 4

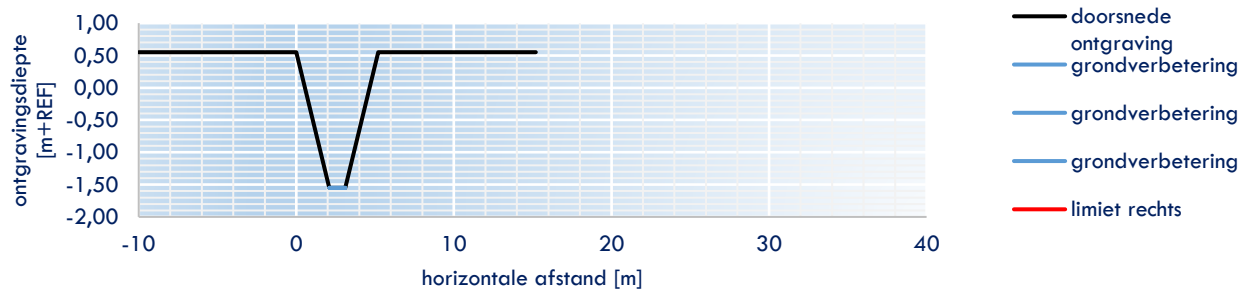
start maaiveld:	0,55	diepte:	-1,6	diepte:	-1,6
Atl:	2,10	Abl:	0,00	vierkant top:	nee
Atr:	2,10	Abr:	0,00	vierkant beneden:	nee
Ctl:	50,00	Cbl:	50,00	Ygvb:	17,0
Ctr:	50,00	Cbr:	50,00	Dtgvb:	0,0
Bt:	0,50	Bb:	0,50	Dbgvb:	0,0

	WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
d _{2t} :			2,65	11,15	
ft:	0	0	0,417	0,822	
d _{2b} :			2,65	11,15	
fb:	0	0	0,765	0,939	

berekening conform Eurocode NEN9997-1+c1:2012

gvb=grondverbetering

grondbeschrijving	y (σ) [kN/m³]	top [m+REF]	type	ft [m]	fb [m]	d _{2b} [m]	gvb [m]	grondddruk op watervoerende laag [kN/m²]				
								WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
zand, matig fijn, matig silthoudend, los	17 (0,43)	0,55	WVL1	1,45	0	0	0	0,00	0,00	10,27	20,26	
klei, sterk zandig, slap	15 (0,38)	-0,90		0,5	0	0	0	0,00	0,00	3,12	6,16	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	18 (0,45)	-1,40	WVL2	0,15	0	1,95	0	0,00	0,00	36,22	37,32	
klei, matig siltig, slap	14 (0,35)	-3,50		0	0	0,7	0	0,00	0,00	9,80	9,80	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-4,20	WVL3	0	0	0,8	0	0,00	0,00	0,00	16,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend	20 (0,5)	-5,00	WVL3	0	0	6	0	0,00	0,00	0,00	120,00	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-11,00	WVL3	0	0	1,5	0	0,00	0,00	0,00	30,00	
klei, sterk zandig	18 (0,45)	-12,50		0	0	0,2	0	0,00	0,00	0,00	3,60	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-12,70	WVL4	0	0	3,3	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-16,00	WVL4	0	0	11	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend, vast	21 (0,53)	-27,00	WVL4	0	0	13	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-40,00	WVL4	0	0	12	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
klei, zwak siltig, vast	19 (0,48)	-52,00						0,00	0,00	0,00	0,00	
U _z ;d som y x d								0,00	0,00	59,42	243,14	0,00
U _z ;d som γσ x d								0,00	0,00	1,49	6,08	0,00
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 50%, veiligheidsfactor 1,0										1,86	12,09	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 16%, veiligheidsfactor 1,025										1,71	11,47	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 5%, veiligheidsfactor 1,05										1,56	10,85	
Eurocode kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 0,5%, veiligheidsfactor 1,1										1,25	9,61	
hoge grondwaterstand [m+REF] per watervoerende laag								0,04	0,04	-0,03	-0,35	
opwaartse waterdruk [kN/m²]								0,00	14,39	41,69	123,46	
bruto veiligheidsfactor bij maatgevend hoge grondwaterstand									0,00	1,43	1,97	



berekening factor Boussinesq - bovenste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL3	0,42	0,42	0,00	0,00
WVL4	0,83	0,83	0,00	0,00
WVL5				

berekening factor Boussinesq - onderste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL3	0,77	0,77	0,00	0,00
WVL4	0,94	0,94	0,00	0,00
WVL5				

$$f \text{ (Boussinesq)} = (f_{\text{rechts}} + f_{\text{links}})/2 - (f_{\text{limiet-rechts}} + f_{\text{limiet-links}})/2$$

onderdeel: riolering deel 5

REF=NAP

grondonderzoek: sondering 4

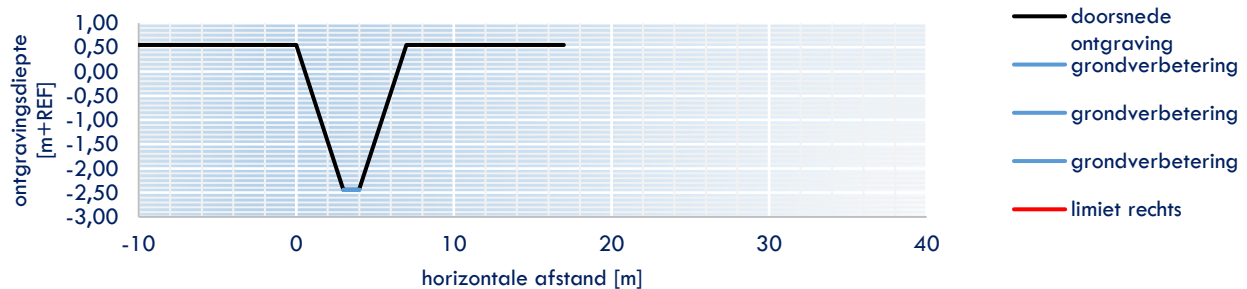
start maaiveld:	0,55	diepte:	-2,4	diepte:	-2,4
Atl:	2,99	Abl:	0,00	vierkant top:	nee
Atr:	2,99	Abr:	0,00	vierkant beneden:	nee
Ctl:	50,00	Cbl:	50,00	Ygvb:	17,0
Ctr:	50,00	Cbr:	50,00	Dtgvb:	0,0
Bt:	0,50	Bb:	0,50	Dbgvb:	0,0

	WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
d _{2t} :			1,76	10,26	
ft:	0	0	0,209	0,758	
d _{2b} :			1,76	10,26	
fb:	0	0	0,656	0,935	

berekening conform Eurocode NEN9997-1+c1:2012

gvb=grondverbetering

grondbeschrijving	y (σ) [kN/m³]	top [m+REF]	type	ft [m]	fb [m]	d _{2b} [m]	gvb [m]	gronddruk op watervoerende laag [kN/m²]				
								WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
zand, matig fijn, matig silthoudend, los	17 (0,43)	0,55	WVL1	1,45	0	0	0	0,00	0,00	5,16	18,69	
klei, sterk zandig, slap	15 (0,38)	-0,90		0,5	0	0	0	0,00	0,00	1,57	5,69	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	18 (0,45)	-1,40	WVL2	1,04	0	1,06	0	0,00	0,00	23,00	33,27	
klei, matig siltig, slap	14 (0,35)	-3,50		0	0	0,7	0	0,00	0,00	9,80	9,80	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-4,20	WVL3	0	0	0,8	0	0,00	0,00	0,00	16,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend	20 (0,5)	-5,00	WVL3	0	0	6	0	0,00	0,00	0,00	120,00	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-11,00	WVL3	0	0	1,5	0	0,00	0,00	0,00	30,00	
klei, sterk zandig	18 (0,45)	-12,50		0	0	0,2	0	0,00	0,00	0,00	3,60	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-12,70	WVL4	0	0	3,3	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-16,00	WVL4	0	0	11	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend, vast	21 (0,53)	-27,00	WVL4	0	0	13	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-40,00	WVL4	0	0	12	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
klei, zwak siltig, vast	19 (0,48)	-52,00						0,00	0,00	0,00	0,00	
U _z ;d som y x d								0,00	0,00	39,53	237,05	0,00
U _z ;d som γσ x d								0,00	0,00	0,99	5,93	0,00
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 50%, veiligheidsfactor 1,0										-0,17	11,47	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 16%, veiligheidsfactor 1,025										-0,27	10,87	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 5%, veiligheidsfactor 1,05										-0,37	10,26	
Eurocode kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 0,5%, veiligheidsfactor 1,1										-0,57	9,05	
hoge grondwaterstand [m+REF] per watervoerende laag								-0,01	-0,01	-0,07	-0,35	
opwaartse waterdruk [kN/m²]								0,00	13,89	41,28	123,46	
bruto veiligheidsfactor bij maatgevend hoge grondwaterstand									0,00	0,96	1,92	



	berekening factor Boussinesq - bovenste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}	f _t
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL3	0,21	0,21	0,00	0,00	0,209
WVL4	0,76	0,76	0,00	0,00	0,758
WVL5					

	berekening factor Boussinesq - onderste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}	f _b
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL3	0,66	0,66	0,00	0,00	0,656
WVL4	0,94	0,94	0,00	0,00	0,935
WVL5					

$$f \text{ (Boussinesq)} = (f_{\text{rechts}} + f_{\text{links}})/2 - (f_{\text{limiet-rechts}} + f_{\text{limiet-links}})/2$$

onderdeel: riolering deel 6

REF=NAP

grondonderzoek: sondering 2

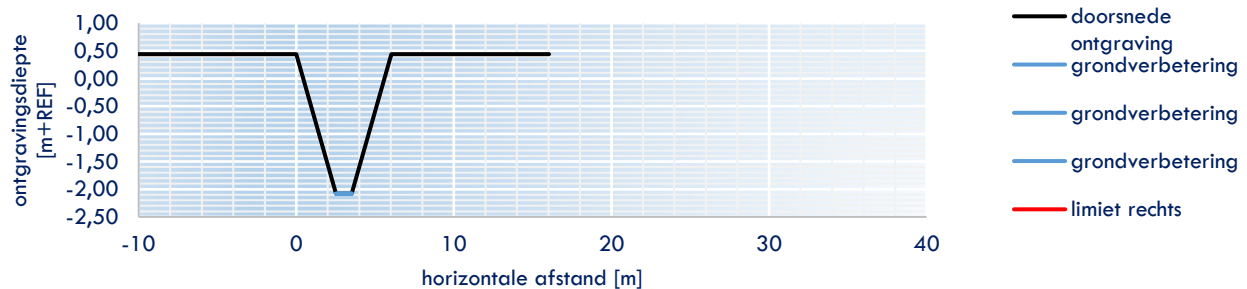
start maaiveld:	0,44	diepte:	-2,1	diepte:	-2,1
Atl:	2,52	Abl:	0,00	vierkant top:	nee
Atr:	2,52	Abr:	0,00	vierkant beneden:	nee
Ctl:	50,00	Cbl:	50,00	Ygvb:	17,0
Ctr:	50,00	Cbr:	50,00	Dtgvb:	0,0
Bt:	0,50	Bb:	0,50	Dbgvb:	0,0

	WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
d _{2t} :			2,32	11,02	
ft:	0	0	0,328	0,797	
d _{2b} :			2,32	11,02	
fb:	0	0	0,734	0,938	

berekening conform Eurocode NEN9997-1+c1:2012

gvb=grondverbetering

grondbeschrijving	y (σ) [kN/m³]	top [m+REF]	type	ft [m]	fb [m]	d _{2b} [m]	gvb [m]	grondddruk op watervoerende laag [kN/m²]				
								WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
zand, matig fijn, matig silthoudend, los	17 (0,43)	0,44	WVL1	1,14	0	0	0	0,00	0,00	6,36	15,46	
klei, sterk zandig, slap	15 (0,38)	-0,70		1,3	0	0	0	0,00	0,00	6,40	15,55	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	18 (0,45)	-2,00	WVL2	0,08	0	1,92	0	0,00	0,00	35,03	35,71	
klei, matig siltig, slap	14 (0,35)	-4,00		0	0	0,4	0	0,00	0,00	5,60	5,60	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-4,40	WVL3	0	0	0,9	0	0,00	0,00	0,00	18,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend	20 (0,5)	-5,30	WVL3	0	0	5,7	0	0,00	0,00	0,00	114,00	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-11,00	WVL3	0	0	2	0	0,00	0,00	0,00	40,00	
klei, sterk zandig	18 (0,45)	-13,00		0	0	0,1	0	0,00	0,00	0,00	1,80	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-13,10	WVL4	0	0	2,9	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-16,00	WVL4	0	0	11	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend, vast	21 (0,53)	-27,00	WVL4	0	0	13	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-40,00	WVL4	0	0	12	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
klei, zwak siltig, vast	19 (0,48)	-52,00						0,00	0,00	0,00	0,00	
U _z ;d som y x d								0,00	0,00	53,39	246,11	0,00
U _z ;d som γσ x d								0,00	0,00	1,33	6,15	0,00
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 50%, veiligheidsfactor 1,0										1,04	12,00	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 16%, veiligheidsfactor 1,025										0,91	11,37	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 5%, veiligheidsfactor 1,05										0,77	10,74	
Eurocode kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 0,5%, veiligheidsfactor 1,1										0,50	9,49	
hoge grondwaterstand [m+REF] per watervoerende laag								-0,16	-0,16	-0,23	-0,35	
opwaartse waterdruk [kN/m²]								0,00	18,39	41,68	127,46	
bruto veiligheidsfactor bij maatgevend hoge grondwaterstand								0,00	1,28	1,93		



berekening factor Boussinesq - bovenste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL3	0,33	0,33	0,00	0,00
WVL4	0,80	0,80	0,00	0,00
WVL5				

berekening factor Boussinesq - onderste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL3	0,73	0,73	0,00	0,00
WVL4	0,94	0,94	0,00	0,00
WVL5				

$$f \text{ (Boussinesq)} = (f_{\text{rechts}} + f_{\text{links}})/2 - (f_{\text{limiet-rechts}} + f_{\text{limiet-links}})/2$$

onderdeel: riolering deel 7

REF=NAP

grondonderzoek: sondering 2

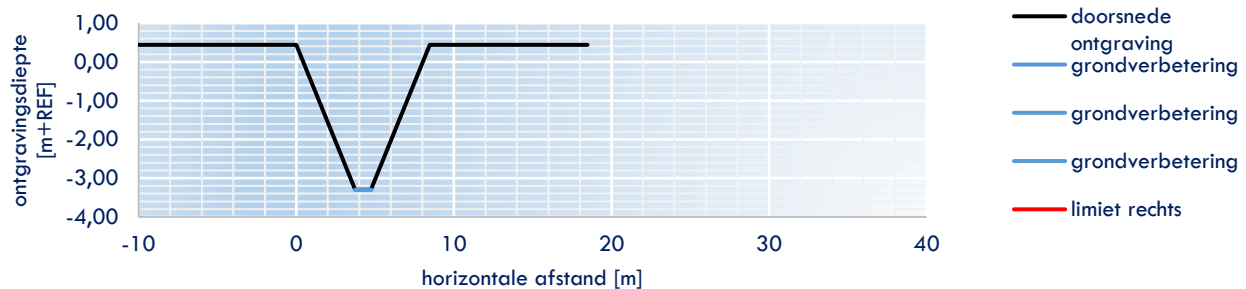
start maaiveld:	0,44	diepte:	-3,3	diepte:	-3,3
Atl:	3,74	Abl:	0,00	vierkant top:	nee
Atr:	3,74	Abr:	0,00	vierkant beneden:	nee
Ctl:	50,00	Cbl:	50,00	Ygvb:	17,0
Ctr:	50,00	Cbr:	50,00	Dtgvb:	0,0
Bt:	0,50	Bb:	0,50	Dbgvb:	0,0

	WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
d _{2t} :			1,1	9,8	
ft:	0	0	0,086	0,707	
d _{2b} :			1,1	9,8	
fb:	0	0	0,489	0,932	

berekening conform Eurocode NEN9997-1+c1:2012

gvb=grondverbetering

grondbeschrijving	y (σ) [kN/m³]	top [m+REF]	type	ft [m]	fb [m]	d _{2b} [m]	gvb [m]	grondddruk op watervoerende laag [kN/m²]				
								WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
zand, matig fijn, matig silthoudend, los	17 (0,43)	0,44	WVL1	1,14	0	0	0	0,00	0,00	1,66	13,70	
klei, sterk zandig, slap	15 (0,38)	-0,70		1,3	0	0	0	0,00	0,00	1,67	13,78	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	18 (0,45)	-2,00	WVL2	1,3	0	0,7	0	0,00	0,00	14,61	29,14	
klei, matig siltig, slap	14 (0,35)	-4,00		0	0	0,4	0	0,00	0,00	5,60	5,60	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-4,40	WVL3	0	0	0,9	0	0,00	0,00	0,00	18,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend	20 (0,5)	-5,30	WVL3	0	0	5,7	0	0,00	0,00	0,00	114,00	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-11,00	WVL3	0	0	2	0	0,00	0,00	0,00	40,00	
klei, sterk zandig	18 (0,45)	-13,00		0	0	0,1	0	0,00	0,00	0,00	1,80	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-13,10	WVL4	0	0	2,9	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-16,00	WVL4	0	0	11	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend, vast	21 (0,53)	-27,00	WVL4	0	0	13	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-40,00	WVL4	0	0	12	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
klei, zwak siltig, vast	19 (0,48)	-52,00						0,00	0,00	0,00	0,00	
U _z ;d som y x d								0,00	0,00	23,54	236,01	0,00
U _z ;d som γσ x d								0,00	0,00	0,59	5,90	0,00
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 50%, veiligheidsfactor 1,0										-2,00	10,97	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 16%, veiligheidsfactor 1,025										-2,06	10,36	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 5%, veiligheidsfactor 1,05										-2,12	9,76	
Eurocode kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 0,5%, veiligheidsfactor 1,1										-2,24	8,56	
hoge grondwaterstand [m+REF] per watervoerende laag								-0,01	-0,01	-0,14	-0,35	
opwaartse waterdruk [kN/m²]								0,00	19,89	42,63	127,46	
bruto veiligheidsfactor bij maatgevend hoge grondwaterstand									0,00	0,55	1,85	



berekening factor Boussinesq - bovenste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL3	0,09	0,09	0,00	0,00
WVL4	0,71	0,71	0,00	0,00
WVL5				

berekening factor Boussinesq - onderste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00
WVL3	0,49	0,49	0,00	0,00
WVL4	0,94	0,94	0,00	0,00
WVL5				

$$f \text{ (Boussinesq)} = (f_{\text{rechts}} + f_{\text{links}})/2 - (f_{\text{limiet-rechts}} + f_{\text{limiet-links}})/2$$

onderdeel: riolering deel 8

REF=NAP

grondonderzoek: sondering 2

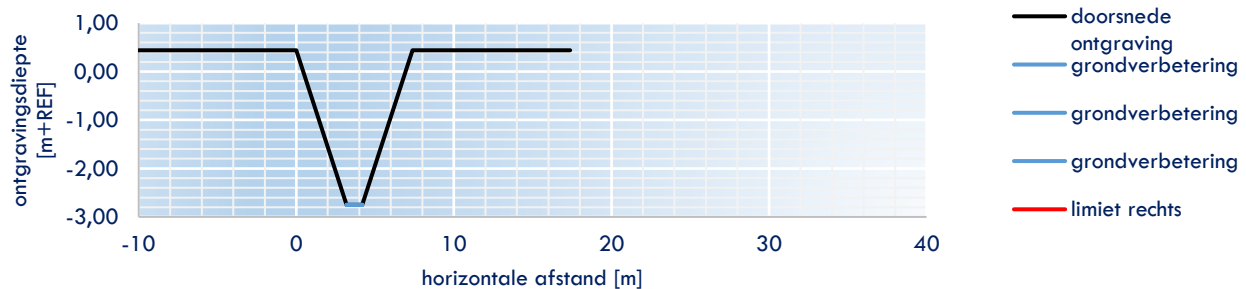
start maaiveld:	0,44	diepte:	-2,8	diepte:	-2,8
Atl:	3,19	Abl:	0,00	vierkant top:	nee
Atr:	3,19	Abr:	0,00	vierkant beneden:	nee
Ctl:	50,00	Cbl:	50,00	Ygvb:	17,0
Ctr:	50,00	Cbr:	50,00	Dtgvb:	0,0
Bt:	0,50	Bb:	0,50	Dbgvb:	0,0

	WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
d _{2t} :			1,65	10,35	
ft:	0	0	0,182	0,749	
d _{2b} :			1,65	10,35	
fb:	0	0	0,636	0,935	

berekening conform Eurocode NEN9997-1+c1:2012

gvb=grondverbetering

grondbeschrijving	y (σ) [kN/m³]	top [m+REF]	type	ft [m]	fb [m]	d _{2b} [m]	gvb [m]	gronddruk op watervoerende laag [kN/m²]				
								WVL1	WVL2	WVL3	WVL4	WVL5
zand, matig fijn, matig silthoudend, los	17 (0,43)	0,44	WVL1	1,14	0	0	0	0,00	0,00	3,53	14,52	
klei, sterk zandig, slap	15 (0,38)	-0,70		1,3	0	0	0	0,00	0,00	3,55	14,61	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	18 (0,45)	-2,00	WVL2	0,75	0	1,25	0	0,00	0,00	24,96	32,61	
klei, matig siltig, slap	14 (0,35)	-4,00		0	0	0,4	0	0,00	0,00	5,60	5,60	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-4,40	WVL3	0	0	0,9	0	0,00	0,00	0,00	18,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend	20 (0,5)	-5,30	WVL3	0	0	5,7	0	0,00	0,00	0,00	114,00	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-11,00	WVL3	0	0	2	0	0,00	0,00	0,00	40,00	
klei, sterk zandig	18 (0,45)	-13,00		0	0	0,1	0	0,00	0,00	0,00	1,80	
zand, matig fijn, sterk silthoudend	20 (0,5)	-13,10	WVL4	0	0	2,9	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-16,00	WVL4	0	0	11	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, uiterst grof, sterk silthoudend, vast	21 (0,53)	-27,00	WVL4	0	0	13	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
zand, matig grof, zwak silthoudend, vast	21 (0,53)	-40,00	WVL4	0	0	12	0	0,00	0,00	0,00	0,00	
klei, zwak siltig, vast	19 (0,48)	-52,00						0,00	0,00	0,00	0,00	
U _z ;d som y x d								0,00	0,00	37,65	241,14	0,00
U _z ;d som γσ x d								0,00	0,00	0,94	6,03	0,00
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 50%, veiligheidsfactor 1,0										-0,56	11,49	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 16%, veiligheidsfactor 1,025										-0,66	10,87	
kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 5%, veiligheidsfactor 1,05										-0,75	10,26	
Eurocode kritieke grondwaterstand [m+REF] faalkans 0,5%, veiligheidsfactor 1,1										-0,95	9,03	
hoge grondwaterstand [m+REF] per watervoerende laag								-0,11	-0,11	-0,20	-0,35	
opwaartse waterdruk [kN/m²]								0,00	18,89	42,00	127,46	
bruto veiligheidsfactor bij maatgevend hoge grondwaterstand									0,00	0,90	1,89	



	berekening factor Boussinesq - bovenste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}	f _t
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL3	0,18	0,18	0,00	0,00	0,182
WVL4	0,75	0,75	0,00	0,00	0,749
WVL5					

	berekening factor Boussinesq - onderste trap				
	f _{rechts}	f _{links}	f _{limiet-rechts}	f _{limiet-links}	f _b
WVL1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,000
WVL3	0,64	0,64	0,00	0,00	0,636
WVL4	0,94	0,94	0,00	0,00	0,935
WVL5					

$$f \text{ (Boussinesq)} = (f_{\text{rechts}} + f_{\text{links}})/2 - (f_{\text{limiet-rechts}} + f_{\text{limiet-links}})/2$$

uitgangspunt afmetingen ontgraving	maaiveld naast ontgraving [m+NAP]	talud boven	bodembreedte boven [m]	ontgravingsniveau boven [m+NAP]	grondverbetering boven [m]	talud onder	bodembreedte onder [m]	ontgravingsniveau onder [m+NAP]	grondverbetering onder [m]
riolering deel 7	0,44	1:1	1	-3,3	0				
riolering deel 8	0,44	1:1	1	-2,75	0				

Bijlage 1.4 – Grondbreuk en oppervlaktewater

Grondbreuk

Een belangrijke randvoorwaarde voor taludstabiliteit en voorkomen grondbreuk is dat het grondwater lager is dan het ontgravingsniveau. Stoorlagen tussen de grondwaterstand en ontgravingsniveau zijn een risico voor het uitspoelen en instabiliteit van het talud, wanneer deze aanwezig zijn moet gekeken worden of aanvullende maatregelen noodzakelijk zijn.

Verticale waterremmende (dam)wanden worden niet toegepast, een controle op hydraulische grondbreuk is niet van toepassing.

Oppervlaktewater

Oppervlaktewater welke in verbinding staat met watervoerende lag(en) heeft invloed op het project. De afstand tussen project en oppervlaktewater is vervolgens maatgevend. In de onderstaande tabel is weergegeven binnen welke afstand van (tussen project en oppervlaktewater) een faalmechanisme zal optreden bij een (goed) doorlatende waterbodem.

oppervlaktewater per onderdeel	afstand ^I [m]	water-peil [m+NAP]	water-bodem ^{II} [m+NAP]	faal-mechanisme ^{III} WVL1	kritieke afstand ^{IV} WVL1
riolering deel 1	140	-0,61	-1,11	geen	
riolering deel 2	400	-0,61	-1,11	geen	
riolering deel 3	400	-0,61	-1,11	geen	
riolering deel 4	400	-0,61	-1,11	geen	
riolering deel 5	200	-0,61	-1,11	geen	
riolering deel 6	0,1	-0,61	-1,11	verhang	2,2
riolering deel 7	200	-0,61	-1,11	geen	
riolering deel 8	40	-0,61	-1,11	geen	

! De invloed van oppervlaktewater is afhankelijk van diverse factoren. Het is mogelijk dit te onderzoeken (met een proefbemaling). Opgemerkt wordt dat de invloed van oppervlaktewater kan veranderen (tijdens het project), bijvoorbeeld de bodem kan beschadigen door baggerwerkzaamheden of een perforatie van de waterbodem (door derden).

^I Afstand tussen project en oppervlaktewater

^{II} Hoogte van de waterbodem

^{III} "geen" = geen faalmechanisme verwacht door oppervlaktewater

"verhang" = hier kan falen door kritiek verhang optreden, maatregelen bijvoorbeeld: tijdelijk oppervlaktewater dempen, waterremmende wanden toepassen en/of waterbodem dichtmaken.

"piping" = hier kan falen door piping optreden, maatregelen bijvoorbeeld: tijdelijk oppervlaktewater dempen, waterremmende wanden toepassen, waterbodem dichtmaken en/of additionele bemaling tussen het project en oppervlaktewater (op 50 à 90% afstand van het project).

^{IV} de kritieke afstand is de maximale afstand (ten opzichte van project) waar falen door oppervlaktewater mogelijk is. Bij piping staan twee afstanden (links = afstand door piping en rechts = afstand door kritiek verhang).

Bijlage 1.5 – Debiet, verlaging, verplaatsing grondwater per watervoerende laag en maaiveld daling

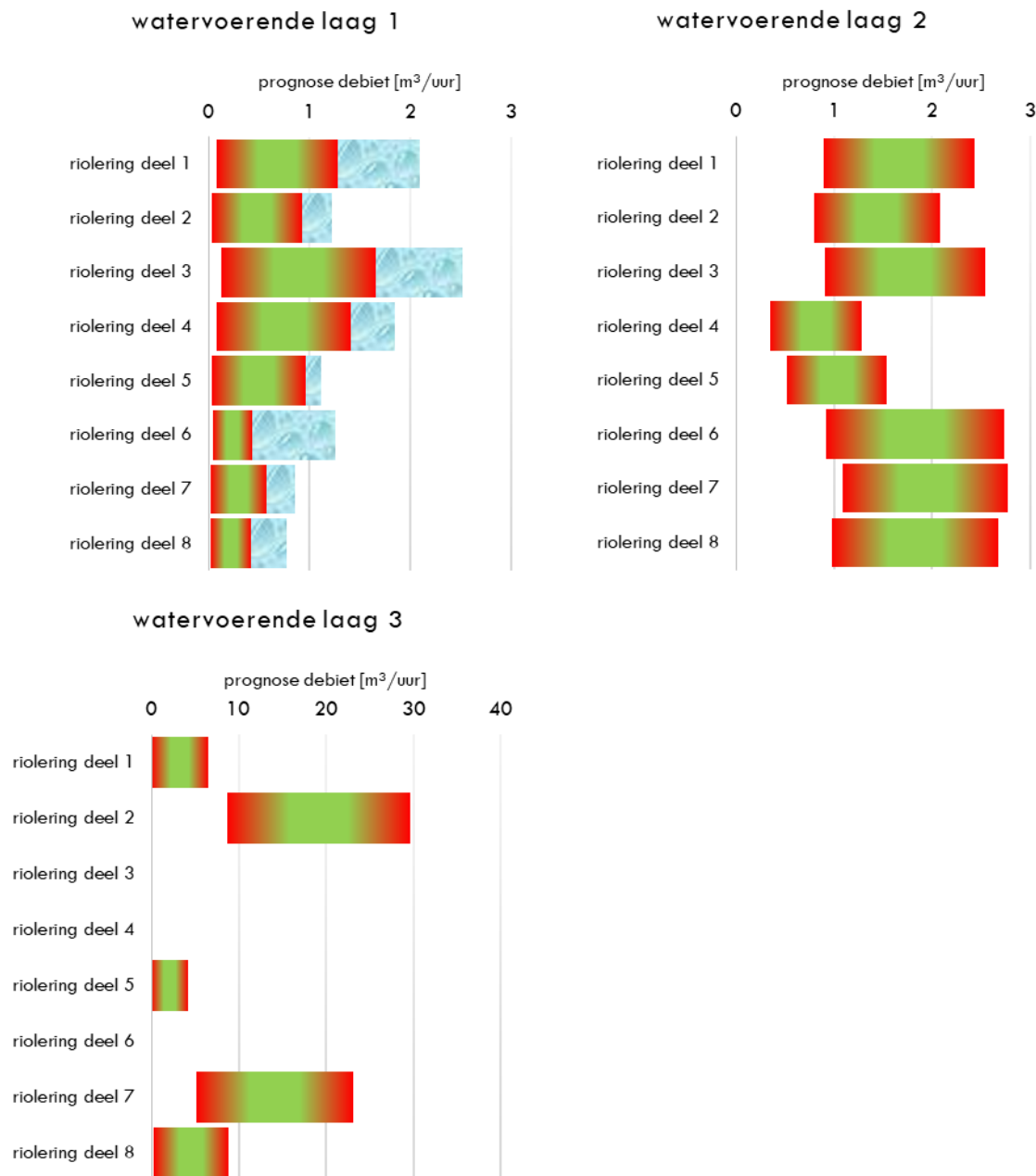
In de onderstaande tabel is per onderdeel het debiet weergegeven.

debiet per onderdeel [m ³ /uur]	maximale diepte bemaling [m+NAP]	diepte waterremmende wanden [m+NAP]	stationair debiet droog	stationair debiet normaal	stationair debiet extreem	toename opstart [%]	neerslag extreem
riolering deel 1	-6	geen	1,0	3,3	10,3	28%	0,8
riolering deel 2	-6	geen	9,9	19,2	32,6	4%	0,3
riolering deel 3	-3,5	geen	1,1	2,2	4,3	77%	0,9
riolering deel 4	-3,5	geen	0,5	1,2	2,7	53%	0,4
riolering deel 5	-5,5	geen	0,6	1,6	6,7	11%	0,2
riolering deel 6	-4	geen	0,9	1,8	3,2	54%	0,8
riolering deel 7	-6	geen	6,7	14,1	26,5	4%	0,3
riolering deel 8	-6	geen	1,0	3,9	11,9	8%	0,3

In de onderstaande tabel is per onderdeel het waterbezwaar weergegeven.

waterbezwaar per onderdeel [m ³]	periode [dagen]	opstart [dagen]	waterbezwaar droog	waterbezwaar normaal	waterbezwaar maximum
riolering deel 1	6 x 5	1	882	2623	7833
riolering deel 2	4 x 3	1	2794	5603	9522
riolering deel 3	4 x 5	1	622	1244	2356
riolering deel 4	10 x 4	1	484	1295	2950
riolering deel 5	4 x 3	1	173	490	1989
riolering deel 6	6 x 5	1	766	1458	2565
riolering deel 7	3	1	458	1032	1931
riolering deel 8	3	1	97	293	879

In de onderstaande grafiek(en) is de bandbreedte van het stationaire debiet weergegeven per watervoerende laag en per onderdeel. Het stationaire debiet is het debiet na bereiken van de gewenste verlaging, tijdens de opstart van de bemaling is het debiet hoger dan de weergegeven waarde in de grafiek.



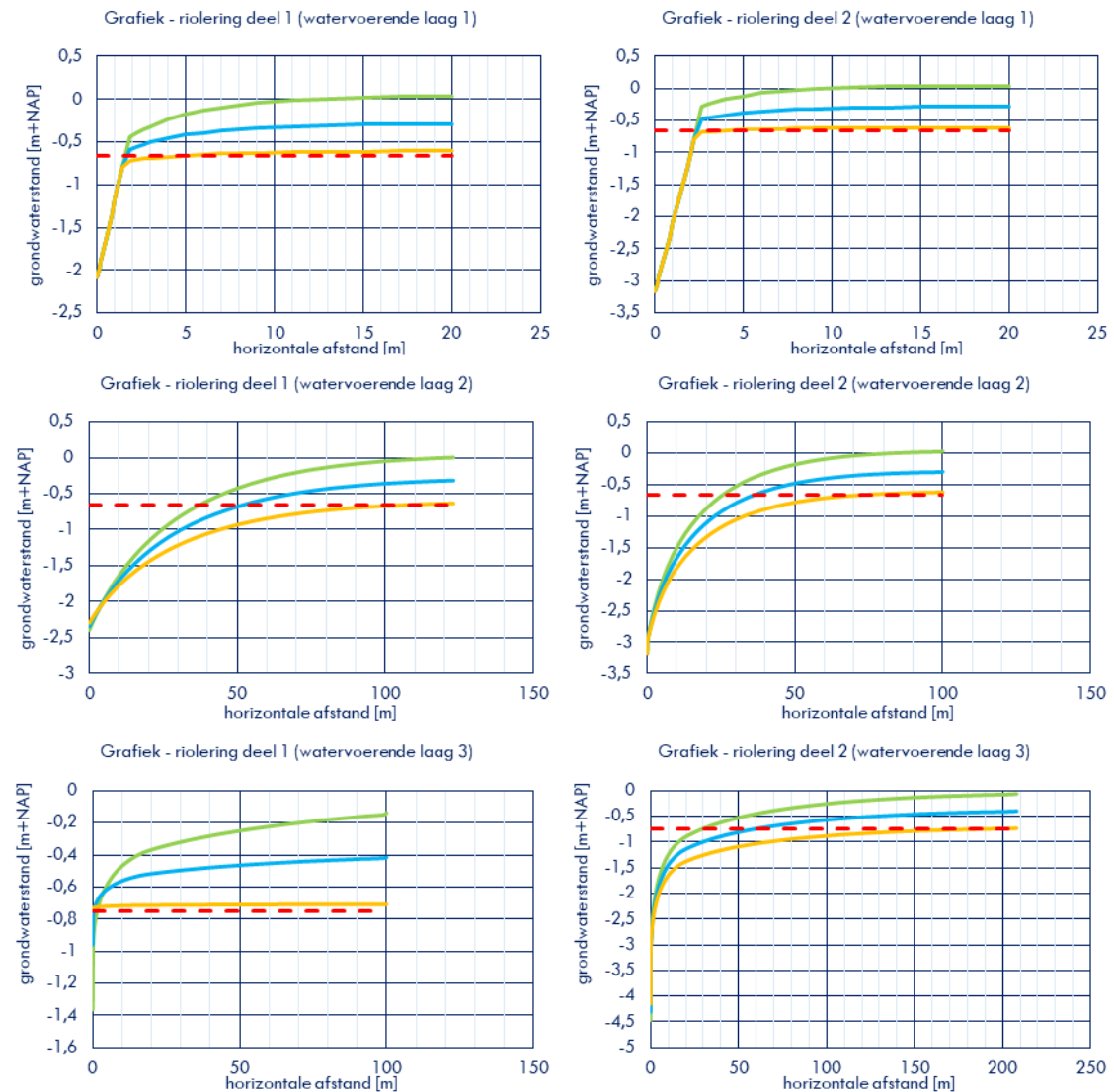
Legenda:

- groen = verwachte stationair debiet
- rood = extreem laag/hoog stationair debiet (hiermee dient rekening gehouden te worden)
- lichtblauw (met druppels) = effect extreme neerslag

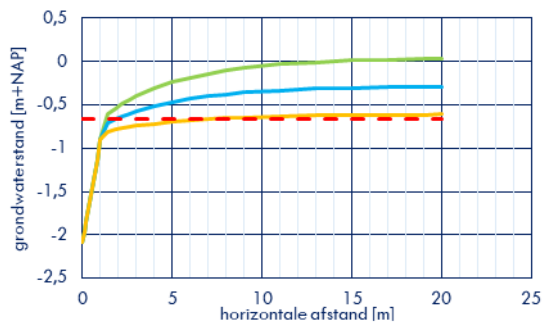
! Het debiet is bepaald met een variabele doorlatendheid (k-waarde) en variabele grondwaterstand. Op het moment dat de bandbreedte (praktisch) te groot is kan door aanvullend onderzoek (meten grondwaterstand of geohydrologisch onderzoek) de bandbreedte kleiner gemaakt worden.

Grondwaterstand in omgeving

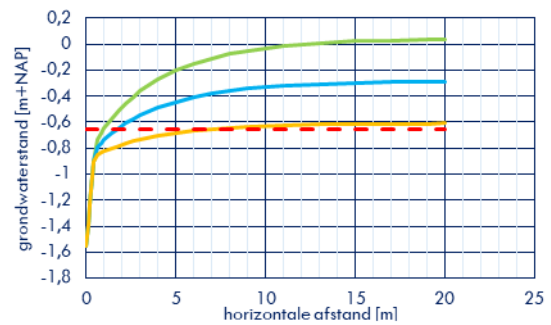
In de onderstaande grafieken is de grondwaterstand in de omgeving weergegeven. Op de x-as is de horizontale afstand (haaks op de projectlocatie), de y-as is de verwachte grondwaterstand ten opzichte van NAP.



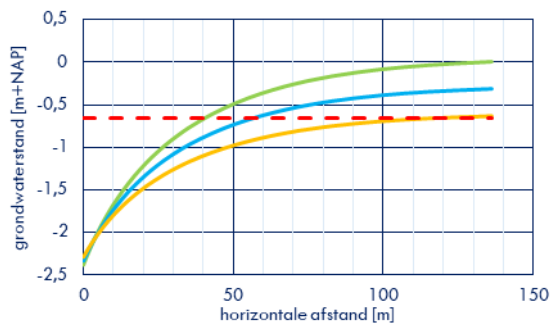
Grafiek - riolering deel 3 (watervoerende laag 1)



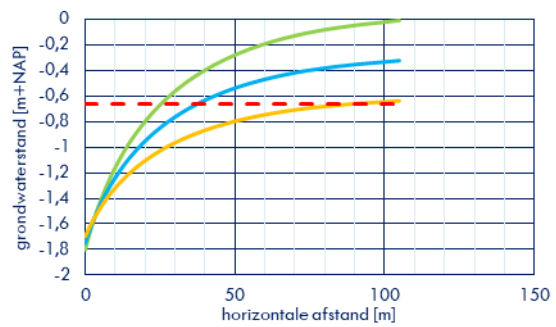
Grafiek - riolering deel 4 (watervoerende laag 1)



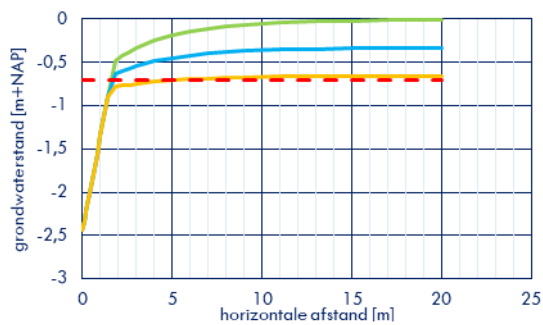
Grafiek - riolering deel 3 (watervoerende laag 2)



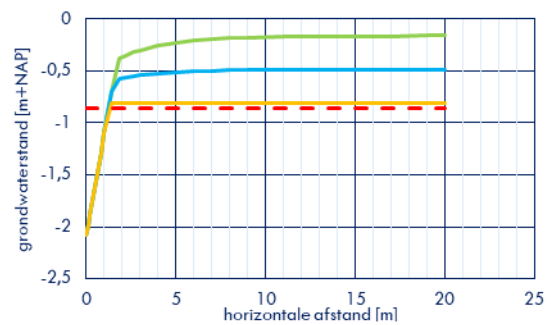
Grafiek - riolering deel 4 (watervoerende laag 2)



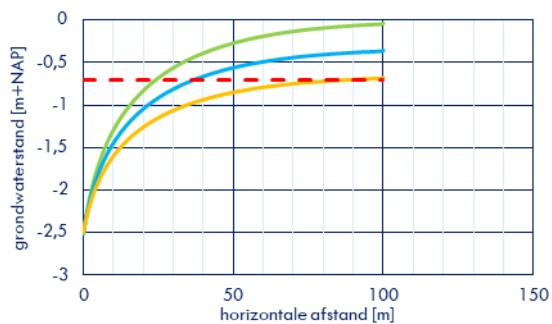
Grafiek - riolering deel 5 (watervoerende laag 1)



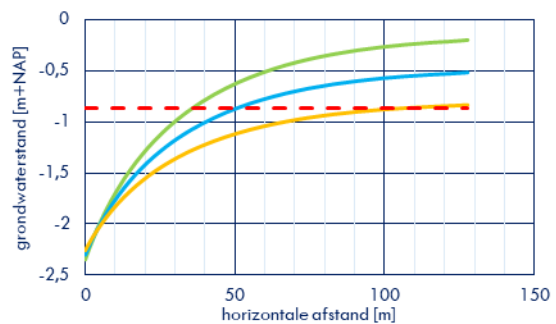
Grafiek - riolering deel 6 (watervoerende laag 1)

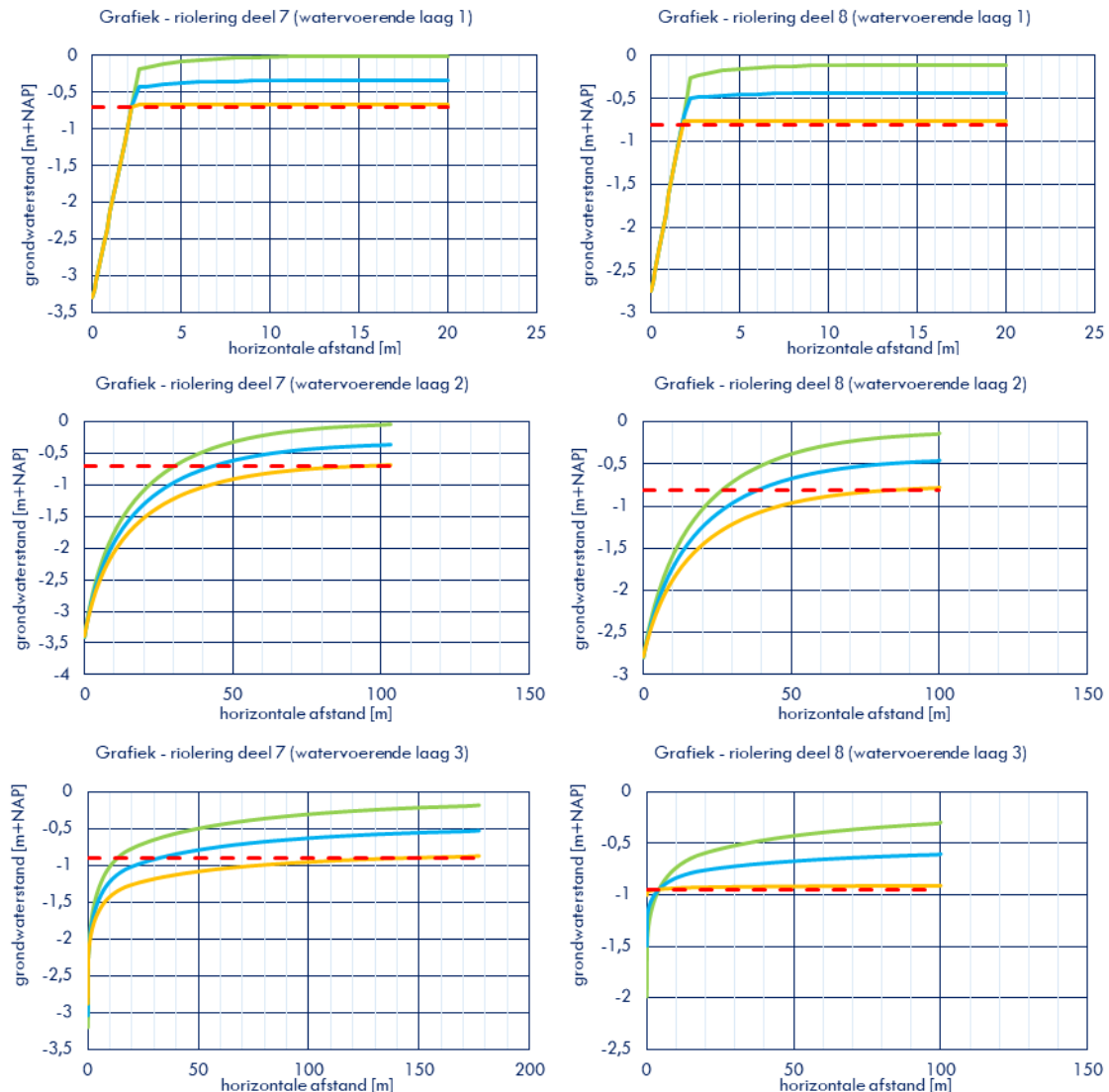


Grafiek - riolering deel 5 (watervoerende laag 2)



Grafiek - riolering deel 6 (watervoerende laag 2)





Legenda:

- blauwe lijn is de verwachte verlaging tijdens bemalen (bij natuurlijk gemiddelde grondwaterstand)
- oranje lijn is de verlaging tijdens bemalen in een extreem droge periode (bij natuurlijk lage grondwaterstand)
- groene lijn is de verlaging tijdens bemalen in een extreem natte periode (bij natuurlijk hoge grondwaterstand)
- rode gestippelde lijn is de natuurlijk lage grondwaterstand (voor meer informatie zie bijlage 1.2)

Wanneer de grondwaterstand niet verlaagd wordt beneden de natuurlijk lage grondwaterstand zijn er (door bemaling) verwaarloosbare negatieve gevolgen. Het gebied (afstand tot project) waar de grondwaterstand verlaagd wordt beneden de natuurlijk lage grondwaterstand wordt de reikwijdte van de bemaling genoemd. De reikwijdte is samengevat in de onderstaande tabel.

onderdelen	prognose reikwijdte ¹ [m] watervoerende laag 1	prognose reikwijdte [m] watervoerende laag 2	prognose reikwijdte [m] watervoerende laag 3
riolering deel 1	1,7 (1,6~5)	51,6 (37,1~105,1)	0,3 (1,4~0)
riolering deel 2	2,4 (2,3~3,9)	36,4 (25,6~73,8)	57,5 (28,6~178,3)
riolering deel 3	1,8 (1,3~7,5)	56,5 (40,4~116,2)	0 (0~0)

¹ Het getal betreft de afstand tot waar 5cm verlaging beneden de natuurlijk laagste grondwaterstand verwacht wordt. Het getal tussen haakjes betreft de bandbreedte afstand waar een verlaging beneden de natuurlijk laagste grondwaterstand mogelijk is, de bandbreedte is bepaald door een berekening bij extreem hoge tot extreem lage natuurlijke grondwaterstand.

onderdelen	prognose reikwijdte ¹ [m] watervoerende laag 1	prognose reikwijdte [m] watervoerende laag 2	prognose reikwijdte [m] watervoerende laag 3
riolering deel 4	1,7 (0,9~6,7)	37,6 (25,4~90)	0 (0~0)
riolering deel 5	1,7 (1,6~4,9)	36,5 (23,9~85)	0 (1~0)
riolering deel 6	1,2 (1,2~1,3)	51,1 (36,1~109,1)	0 (0~2,2)
riolering deel 7	2,2 (2,2~2,2)	42,6 (29,9~88,5)	33 (13,6~152)
riolering deel 8	1,7 (1,7~1,7)	38,6 (26,6~83,9)	3,9 (4~1,8)

Grondwaterstroming

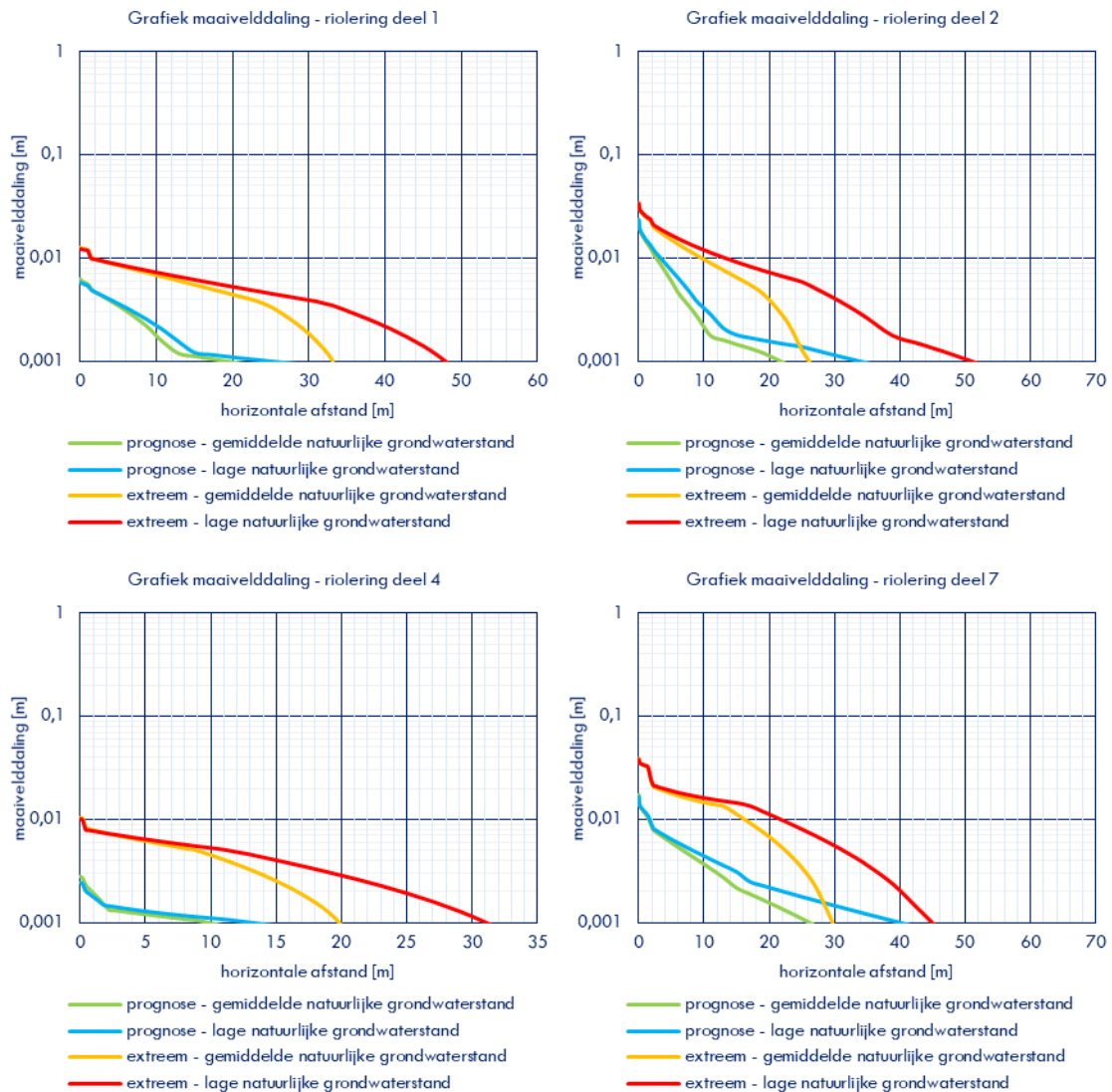
In de onderstaande tabel is weergegeven op welke afstand (ten opzichte van de bemaling) het grondwater 1 m verplaatst en 10 m verplaatst door de bemaling. Daarnaast is de bemalingszone¹ weergegeven. Deze rekenwaarden zijn relevant voor bevoegd gezag bij het beoordelen van effecten op mobiele (grondwater) objecten zoals bodemenergie of grondwaterverontreiniging.

verplaatsing [m] grondwater (bandbreedte)	bemalings- zone water- voerende laag 1	1 m verplaatsing water- voerende laag 1	10 m verplaatsing water- voerende laag 1	bemalings- zone water- voerende laag 2	1 m verplaatsing water- voerende laag 2	10 m verplaatsing water- voerende laag 2
riolering deel 1	5 (3~8)	14 (8~19)	3 (2~4)	5 (3~7)	74 (45~104)	0 (0~0)
riolering deel 2	4 (3~6)	9 (5~12)	3 (2~4)	6 (4~8)	49 (29~68)	0 (0~0)
riolering deel 3	6 (3~8)	15 (9~21)	3 (2~4)	5 (3~7)	75 (45~105)	0 (0~0)
riolering deel 4	5 (3~7)	13 (8~18)	2 (1~3)	3 (2~5)	52 (31~72)	0 (0~0)
riolering deel 5	4 (3~6)	9 (6~13)	3 (2~4)	5 (3~7)	42 (25~59)	0 (0~0)
riolering deel 6	4 (2~5)	8 (5~12)	3 (2~4)	4 (3~6)	73 (44~102)	0 (0~0)
riolering deel 7	3 (2~5)	7 (4~10)	3 (2~4)	6 (4~9)	53 (32~74)	1 (0~1)
riolering deel 8	3 (2~4)	6 (3~8)	2 (1~3)	5 (3~7)	48 (29~67)	0 (0~0)

¹ Bemalingszone = gebied rondom bemaling waarbij geldt dat het grondwater in de bemaling terecht komt

Maaiveldddaling

In de onderstaande grafiek is weergegeven welke maaiveldddaling verwacht wordt in de omgeving van een bemaling (horizontale as is de afstand ten opzichte van het project). Daarbij zijn vier scenario's¹ beschouwd.



In de onderstaande tabel is de maximale afstand ten opzichte van de bemaling weergegeven waar 3 mm en 8 mm maaiveldddaling wordt verwacht bij de 4 scenario's. De waarden in de tabel zijn bepaald door bij de grondwaterstandsverlaging de bijhorende maaiveldddaling te

¹ De volgende scenario's zijn beschouwd:

- Prognose – gemiddelde grondwaterstand: dit is de maaiveldddaling bij een gemiddelde natuurlijke grondwaterstand en een normale voorbelasting van de bodem (kans dat dit optreedt is circa 50%);
- Prognose – lage grondwaterstand: dit is de maaiveldddaling bij een zeer lage natuurlijke grondwaterstand en een normale voorbelasting van de bodem;
- Extreem – gemiddelde grondwaterstand: dit is de maaiveldddaling bij een gemiddelde natuurlijke grondwaterstand en een geringe voorbelasting van de bodem;
- Extreem – lage grondwaterstand: dit is de maaiveldddaling bij een zeer lage natuurlijke grondwaterstand en een geringe voorbelasting van de bodem (kans dat dit optreedt is <1%)

zoeken. Opgemerkt wordt dat de maaiveldddaling niet opgeteld moet worden van verschillende onderdelen welke overlappen met elkaar.

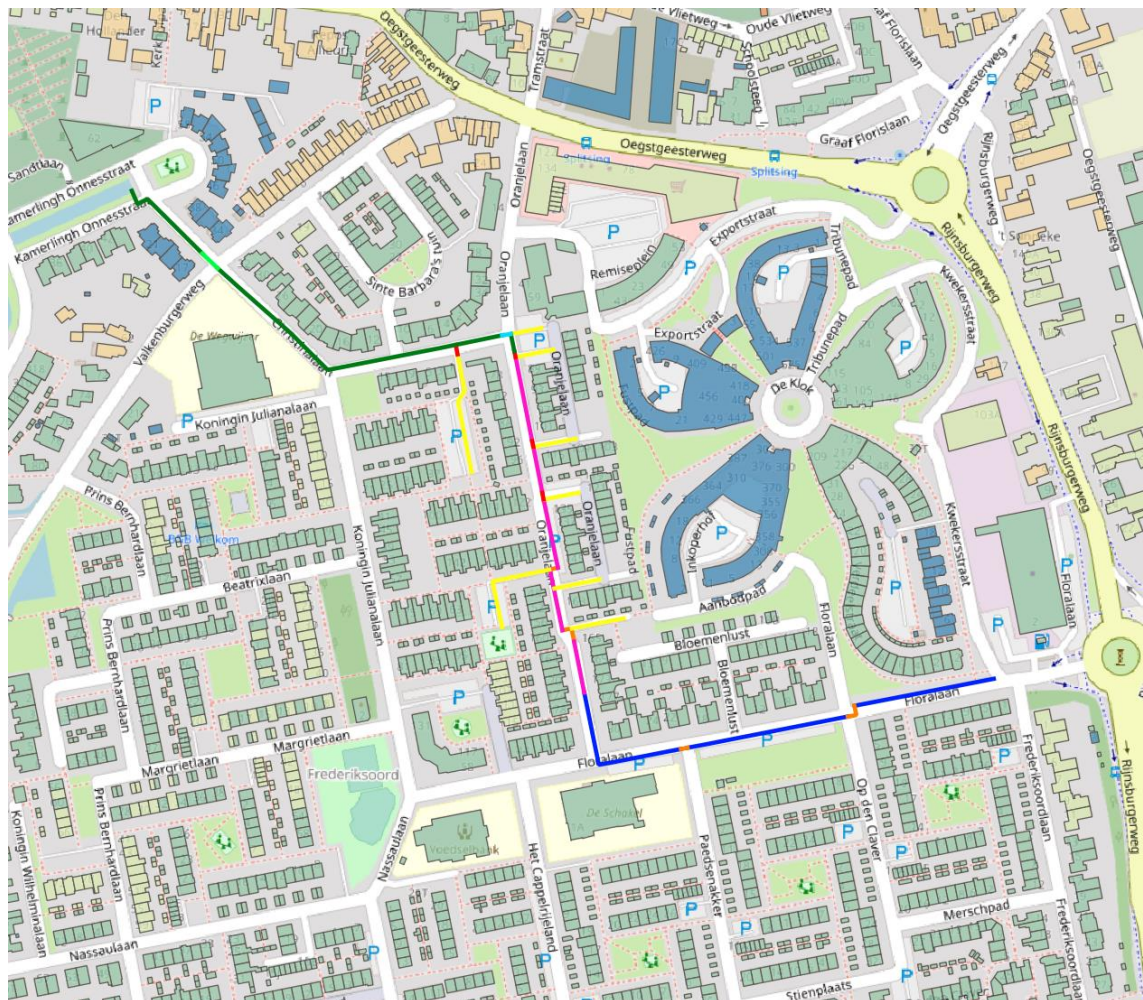
Afstand [m] 3 mm en 8 mm 'maaiveldddaling per scenario	3mm scenario 1	3mm scenario 2	3mm scenario 3	3mm scenario 4	8mm scenario 1	8mm scenario 2	8mm scenario 3	8mm scenario 4
riolering deel 1	6	7	26	35	0	0	9	11
riolering deel 2	8	11	22	34	4	6	14	21
riolering deel 3	8	9	28	39	0	0	14	17
riolering deel 4	0	0	14	19	0	0	3	3
riolering deel 5	4	5	16	24	0	0	7	9
riolering deel 6	4	4	26	38	0	0	17	23
riolering deel 7	12	15	26	37	3	4	20	27
riolering deel 8	6	8	21	31	1	1	15	21

¹ Bij 8 mm maaiveldddaling (of meer) is het gewenst een schadeprognose uit te voeren bij de gevoelige objecten. Bij 3 mm maaiveldddaling (of meer) is het gewenst een (exterieur) vooropname uit te voeren bij gevoelige objecten.

Bijlage 1.6 – Analyse (GIS-kaarten) en effect op omgeving

Effect Belendingen

Bouwjaar belendingen (kadaster – Basisregistraties Adressen en Gebouwen)



Kadaster - Basisregistraties Adressen en Gebouwen legenda

Pand voor 1800	Pand 1945 - 1960	Pand 2005 - heden
Pand 1800 - 1850	Pand 1960 - 1975	
Pand 1850 - 1900	Pand 1975 - 1985	
Pand 1900 - 1930	Pand 1985 - 1995	
Pand 1930 - 1945	Pand 1995 - 2005	

Het effect van de bemaling op de belendingen is ingeschat met behulp van de SBR richtlijn (1). De schadecategorie is bepaald met behulp van de maaiveld daling berekeningen "prognose" en "extreem" en beoordeling effect op houten funderingsdelen.

Schadecategorieën 1 tot en met 3 vallen nog onder de niet-voorzienbare schade en zijn dan ook verzekeraar. Schadecategorie 4 valt onder voorzienbare schade is niet verzekeraar. In de onderstaande tabel is per belending weergegeven in welk effect verwacht wordt door de bemaling.

Belendingen	Bouwjaar	Verwachting (inschatting of op basis van archieffgegevens) funderingswijze	BK hout [m+NAP]	Droog- stand [dagen]	Maaiveld- daling [mm]	Gebouw- zakking ¹ [%]	Rotatie gebouw ¹¹
Floralaan 1-19	1972	beton stuit	geen	0	1~7	3%	<1:5000
Verdeekstraat 1-9	2011	beton stuit	geen	0	2~8	3%	<1:5000
Op de Claver 1	1973	beton stuit	geen	0	4~14	3%	<1:5000
Op de Claver 3-5	1973	beton stuit	geen	0	2~11	3%	<1:5000
Op de Claver 2-20	1973	beton stuit	geen	0	1~4	3%	<1:5000
Floralaan 4-14	1985	beton stuit	geen	0	1~9	3%	<1:5000
Floralaan 16-26	1985	beton stuit	geen	0	2~11	3%	<1:5000
Floralaan 28-34	1985	beton stuit	geen	0	1~7	3%	<1:5000
Het Cappelrijeland 1a	1972	beton stuit	geen	0	2~8	3%	<1:5000
Oranjelaan 166-178	1976	beton stuit	geen	0	3~10	3%	<1:5000
Oranjelaan 173-175	1985	gemengd	geen	0	1~7	3%	<1:5000
Oranjelaan 177	1985	gemengd	geen	0	3~9	3%	<1:5000
Oranjelaan 169-171	1985	beton stuit	geen	0	3~9	3%	<1:5000
Oranjelaan 165-167	1985	gemengd	geen	0	1~8	3%	<1:5000
Oranjelaan 156-164	1985	beton stuit	geen	0	7~18	3%	<1:5000
Oranjelaan 161-163	1985	beton stuit	geen	0	3~13	3%	<1:5000
Oranjelaan 159-155	1985	gemengd	geen	0	2~10	3%	<1:5000
Oranjelaan 153-151	1985	beton stuit	geen	0	1~5	3%	<1:5000
Oranjelaan 148-154	1976	beton stuit	geen	0	3~13	3%	<1:5000
Oranjelaan 124-128	1976	beton stuit	geen	0	4~14	3%	<1:5000
Oranjelaan 143-147	1985	beton stuit	geen	0	9~20	3%	<1:5000
Oranjelaan 139-141	1985	gemengd	geen	0	2~10	3%	<1:5000
Oranjelaan 135-137	1985	beton stuit	geen	0	1~8	3%	<1:5000
Oranjelaan 119-123	1985	beton stuit	geen	0	1~6	3%	<1:5000
Oranjelaan 118-122	1980	beton stuit	geen	0	1~8	3%	<1:5000
Oranjelaan 105-115	1985	beton stuit	geen	0	1~7	3%	<1:5000
Oranjelaan 113	1985	beton stuit	geen	0	3~12	3%	<1:5000
Oranjelaan 98	1980	gemengd	geen	0	1~8	3%	<1:5000
Oranjelaan 84-96	1980	beton stuit	geen	0	1~7	3%	<1:5000
Oranjelaan 82	1980	beton stuit	geen	0	1~7	3%	<1:5000
Oranjelaan 101	1985	beton stuit	geen	0	2~8	3%	<1:5000
Oranjelaan 89-95+99	1985	gemengd	geen	0	3~9	3%	<1:5000
Oranjelaan 97	1985	beton stuit	geen	0	4~10	3%	<1:5000
Oranjelaan 78-80	1980	beton stuit	geen	0	3~9	3%	<1:5000
Oranjelaan 76	1980	gemengd	geen	0	1~6	3%	<1:5000
Oranjelaan 73-77	1985	beton stuit	geen	0	1~6	3%	<1:5000

¹ Het percentage dat het gebouw zakt ten opzichte van de verwachte maaiveld-daling. Dit percentage is afgeleid uit de SBR273.98 richtlijn.

¹¹ Het zettingsverhang is bepaald ter plaats van het gebouw, deze is vermenigvuldigd met het gebouwzakking percentage om te bepalen hoeveel het gebouw zal roteren

Belendingen	Bouwjaar	Verwachting (inschatting of op basis van archieffgegevens) funderingswijze	BK hout [m+NAP]	Droog- stand [dagen]	Maaiveld- daling [mm]	Gebouw- zakking ¹ [%]	Rotatie gebouw ¹¹
Remiseplein 3-63	1987	beton stuit	geen	0	2~14	3%	<1:5000
Oranjelaan 36	1990	beton stuit	geen	0	2~14	3%	<1:5000
Christinalaan 2-32	1990	beton stuit	geen	0	2~11	3%	<1:5000
Christinalaan 1	1979	beton stuit	geen	0	2~9	3%	<1:5000
Christinalaan 3	1979	beton stuit	geen	0	1~7	3%	<1:5000
Christinalaan 5-15	1979	beton stuit	geen	0	2~11	3%	<1:5000
K. Julianalaan 2	1970	beton stuit	geen	0	1~6	3%	<1:5000
K. Julianalaan 2A	1976	beton stuit	geen	0	2~10	3%	<1:5000
Christinalaan 17+34	2018	beton stuit	geen	0	4~13	3%	<1:5000
Christinalaan 19-23 + 36-38	2018	beton stuit	geen	0	3~11	3%	<1:5000
K. Onneslaan 44	2012	beton stuit	geen	0	2~10	3%	<1:5000
Valkenburgerweg 60	1969	hout opzetter stuit	-1,36	0	0~2	15%	<1:5000
Valkenburgerweg 42-48	1915	op staal	geen	0	0~2	75%	<1:5000

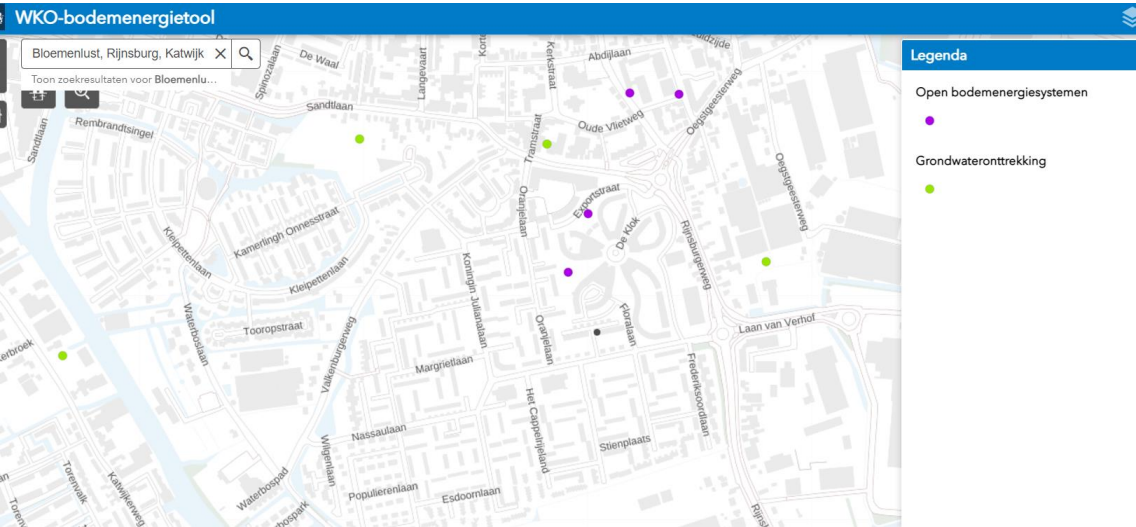
In de onderstaande tabel is aangegeven welk effect verwacht wordt bij de belendingen. In kleuren is aangegeven of het effect op de belendingen acceptabel is in de huidige bouwpraktijk (volgens SBR273.98). De kleuren groen, geel en oranje zijn acceptabel in de tabel. Bij geel en oranje in de tabel is monitoring vereist zodat schade beheerst kan worden, bij groen is dit optioneel (wegens de lage kans). Bij rood of paars in de tabel is er sprake dat onaanvaardbare schade waarschijnlijk optreedt, in dit geval zijn aanvullende maatregelen noodzakelijk. Deze aanvullende maatregelen kunnen bestaan uit compenserende maatregelen (financieel of constructief versterken), aanpassing bouw wijze, etc.

Belendingen	aantal	effect houten palen	schade- categorie prognose	schade- categorie extreem	architectonische schadekans	constructieve schadekans
Floralaan 1-19	10	geen effect	0	0	geen	geen
Verdeekstraat 1-9	9	geen effect	0	0	geen	geen
Op de Claver 1	1	geen effect	0	0	geen	geen
Op de Claver 3-5	2	geen effect	0	0	geen	geen
Op de Claver 2-20	10	geen effect	0	0	geen	geen
Floralaan 4-14	6	geen effect	0	0	geen	geen
Floralaan 16-26	6	geen effect	0	0	geen	geen
Floralaan 28-34	4	geen effect	0	0	geen	geen
Het Cappelrijeland 1a	1	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 166-178	7	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 173-175	2	geen effect	1	2	geringe kans	extreem geringe kans
Oranjelaan 177	1	geen effect	1	2	geringe kans	extreem geringe kans
Oranjelaan 169-171	2	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 165-167	2	geen effect	1	1~2	geringe kans	extreem geringe kans
Oranjelaan 156-164	5	geen effect	0	0~1	extreem geringe kans	geen
Oranjelaan 161-163	2	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 159-155	3	geen effect	1	2	geringe kans	extreem geringe kans

Belendingen	aantal	effect houten palen	schade- categorie prognose	schade- categorie extreem	architectonische schadekans	constructieve schadekans
Oranjelaan 153-151	3	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 148-154	4	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 124-128	3	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 143-147	3	geen effect	0	1	zeer geringe kans	geen
Oranjelaan 139-141	2	geen effect	1	2~3	geringe kans	zeer geringe kans
Oranjelaan 135-137	2	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 119-123	3	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 118-122	3	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 105-115	6	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 113	1	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 98	1	geen effect	1	2	geringe kans	extreem geringe kans
Oranjelaan 84-96	7	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 82	1	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 101	1	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 89-95+99	5	geen effect	1	2	geringe kans	extreem geringe kans
Oranjelaan 97	1	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 78-80	2	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 76	1	geen effect	1	1~2	geringe kans	extreem geringe kans
Oranjelaan 73-77	3	geen effect	0	0	geen	geen
Remiseplein 3-63	1	geen effect	0	0	geen	geen
Oranjelaan 36	1	geen effect	0	0	geen	geen
Christinalaan 2-32	17	geen effect	0	0	geen	geen
Christinalaan 1	1	geen effect	0	0	geen	geen
Christinalaan 3	1	geen effect	0	0	geen	geen
Christinalaan 5-15	6	geen effect	0	0	geen	geen
K. Julianalaan 2	1	geen effect	0	0	geen	geen
K. Julianalaan 2A	1	geen effect	0	0	geen	geen
Christinalaan 17+34	2	geen effect	0	0	geen	geen
Christinalaan 19-23 + 36-38	5	geen effect	0	0	geen	geen
K. Onneslaan 44	1	geen effect	0	0	geen	geen
Valkenburgerweg 60	1	geen effect	0	0	geen	geen
Valkenburgerweg 42-48	4	geen effect	0	0~1	extreem geringe kans	geen

Effect grondwatergebruikers

Grondwatergebruikers (WKOtool)

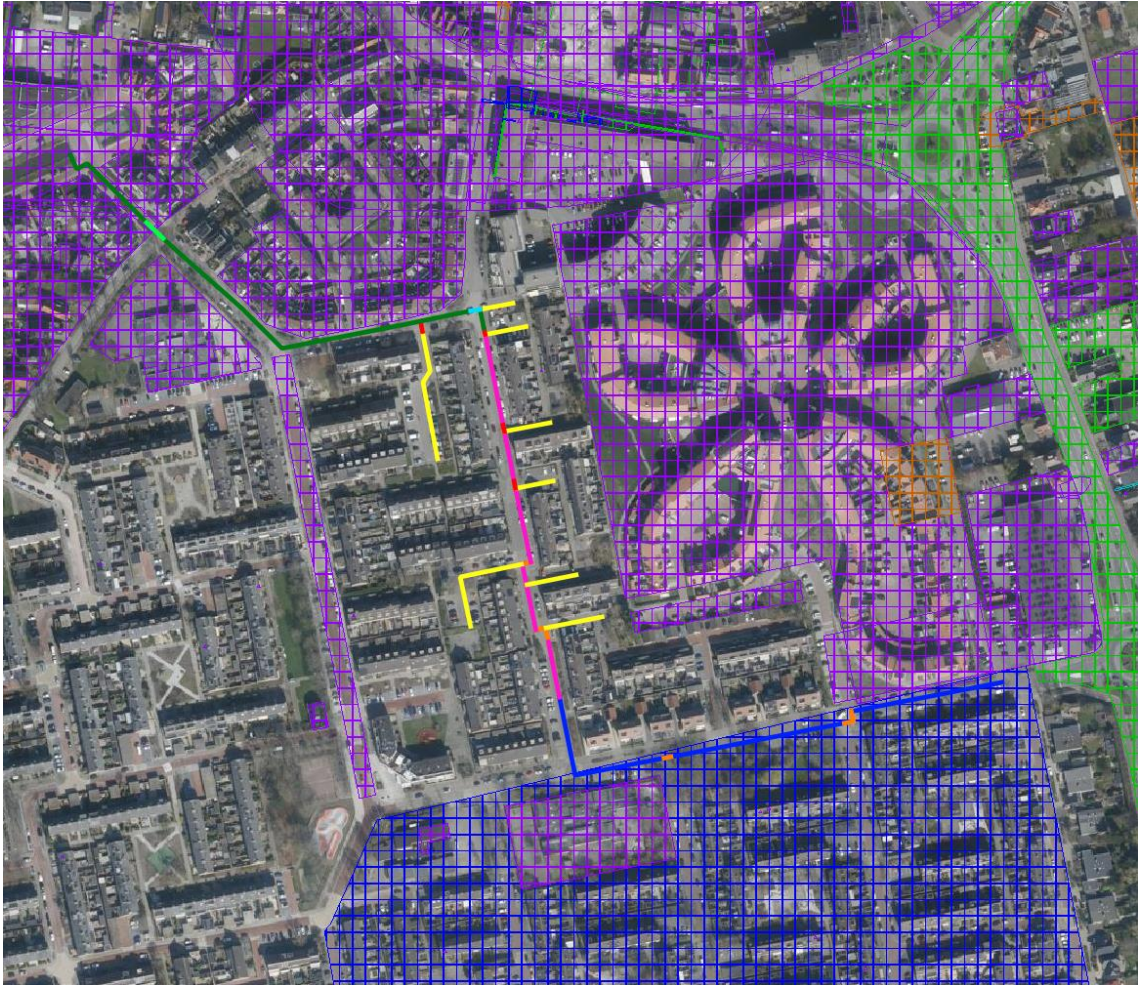


Het effect op de grondwatergebruikers is ingeschat aan de hand van de verwachte verlaging van de grondwaterstand ter hoogte van het filtergebied van de grondwatergebruiker. Bij een WKO installatie is het thermisch verlies ingeschat met behulp van berekening verplaatsing grondwater. In de onderstaande tabel is per grondwatergebruiker weergegeven welk effect verwacht wordt. Bij capaciteits-/thermisch verlies groter dan 5% is het effect meetbaar.

Grondwatergebruikers	Filtergebied [m+NAP]	Thermische straal [m]	Verlaging [m]	Capaciteitsverlies [%]	Verplaatsing [m]	Thermisch verlies [%]
De klok	-30~-100	50	0,00	0%	0	0%
bron tramstraat	-20~-40		0,005~0,008	0~0,1%		

Mobiele verontreiniging

Bodemverontreinigingen (bodemloket.nl)



Rijkswaterstaat bodemloket legenda

-  Gesaneerd
-  Onderzoek uitgevoerd, geen noodzaak tot verder onderzoek of sanering
-  Onderzoek uitgevoerd, verder onderzoek kan noodzakelijk zijn
-  Historische activiteit bekend

Er is geen mobiele verontreinigingen binnen de reikwijdte gevonden. Er zijn geen negatieve effecten wat betreft dit onderwerp.

Natuur, landbouw, archeologie en/of oppervlaktewater

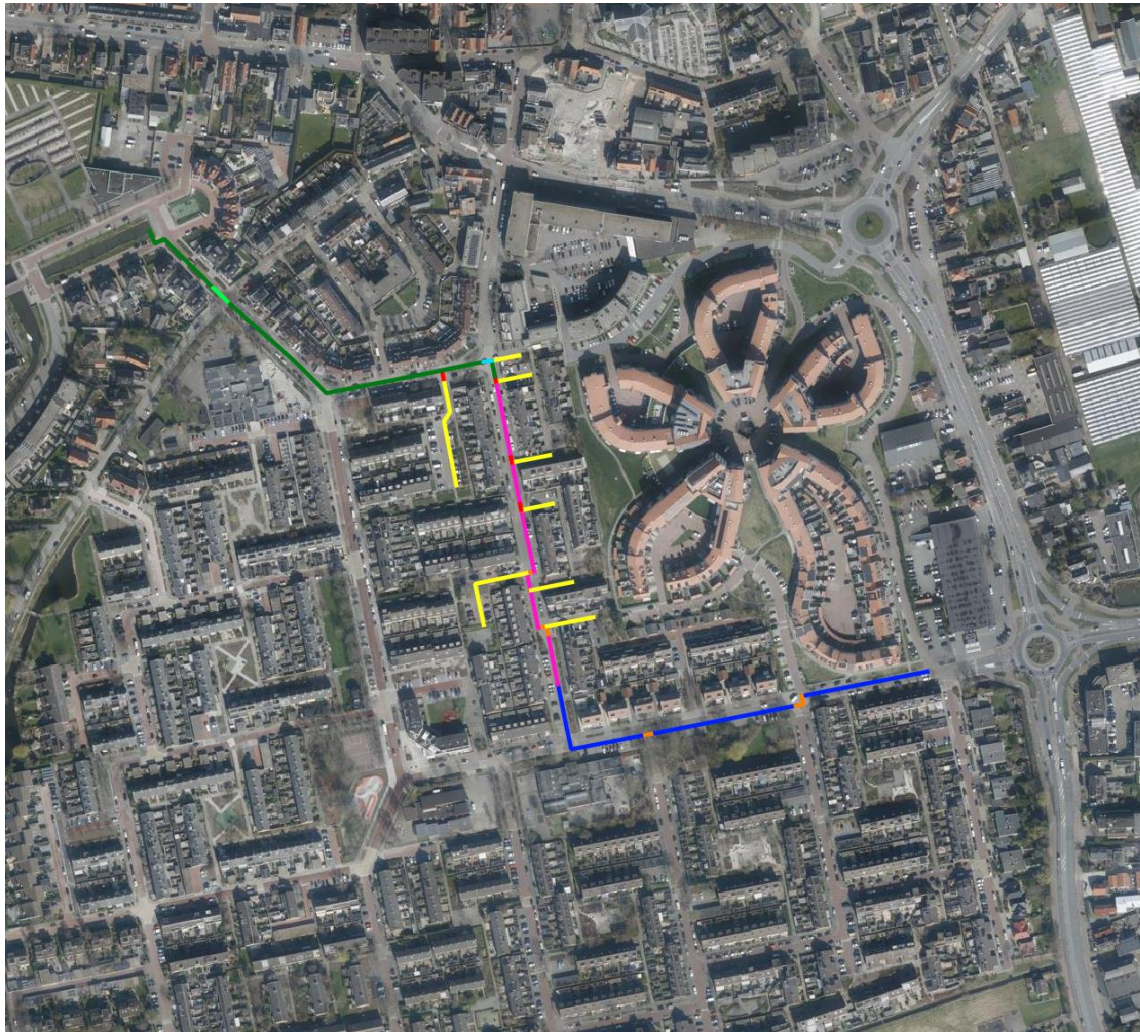
Natura 2000 gebieden



Natura 2000 gebieden (Publieke Dienstverlening op kaart) legenda

 Habitatrichtlijn	 Vogelrichtlijn en Habitatrichtlijn
 Vogelrichtlijn	 Vogelrichtlijn, Habitatrichtlijn en Natuurbeschermingswet
 Habitatrichtlijn en Natuurbeschermingswet	 Vogelrichtlijn en Natuurbeschermingswet

Gewassen (basisregistratie percelen)



Basisregistratie Percelen (Dienst Regelingen) legenda

	Bouwland		Overige
	Grasland		
	Braakland		
	Natuurterrein		

Op het moment dat er gewassen aanwezig zijn, dan wordt dit weergegeven als “bouwland” (geel) in de bovenstaande figuur, deze gewassen zijn per definitie gevoelig voor een wijziging van de grondwaterstand in het groeiseizoen (maart-november). Groen (grasland) is niet afhankelijk van de grondwaterstand, er ontstaat hier in de praktijk geen schade bij bemalingen naast gras.

Tot slot is braakland (onbegroeide grond) niet gevoelig voor grondwaterstandsverlaging. Wel is natuurterrein gevoelig (bomen, struiken, etc.), de natuur wordt overigens ook bepaald met behulp van luchtfoto's en overige bronnen (niet alleen met de basisregistratie).

Archeologie en rijksmonumenten



IKAW Monumentenkaart, Rijksdienst Cultureel Erfgoed legenda

● Locatie Rijksmonument

■ Omtrek locatie archeologie (IKAW)

De natuur, landbouw, archeologie en oppervlaktewater zijn gevoelig voor een verlaging van de freatische grondwaterstand. Aan de hand van de verwachte grondwaterstandsverlaging is per object in de omgeving ingeschat of er sprake is van een shadekans. Een shadekans is aanwezig bij een verlaging welke groter is dan 0,05 m.

Opgemerkt dat bij natuur en landbouw alleen schade verwacht wordt bij werkzaamheden in het groeiseizoen (periode maart tot en met november). De schade bij landbouw en natuur is bij een korte bemalingsperiode (<7 dagen) meestal verwaarloosbare groeischade. Bij langere freatische grondwaterstand verlagingen in het groeiseizoen kan gedacht worden aan ernstige gevolgen (zoals grote groeischade tot afsterven natuur/gewassen/dieren).

In de onderstaande tabel is per object weergegeven welk effect verwacht wordt.

oppervlaktewater en natuur	categorie	polder	bodemweerstand [dagen]	oppervlakte [m ²]	verlaging freatisch [m]	schadekans [%]	prognose debiet wegzijging [m ³ /dag]
bomen langs Floralaan	natuur	ja			0,05~0,2	10%	
bomen langs Christinalaan	natuur	ja			0~0,07	10%	
monumenten	archeologie	ja			0	1%	
sloot	water	ja	100	150	0,3~0,9	0%	0~1

Groen = schade onwaarschijnlijk, geen aanvullende stappen noodzakelijk;

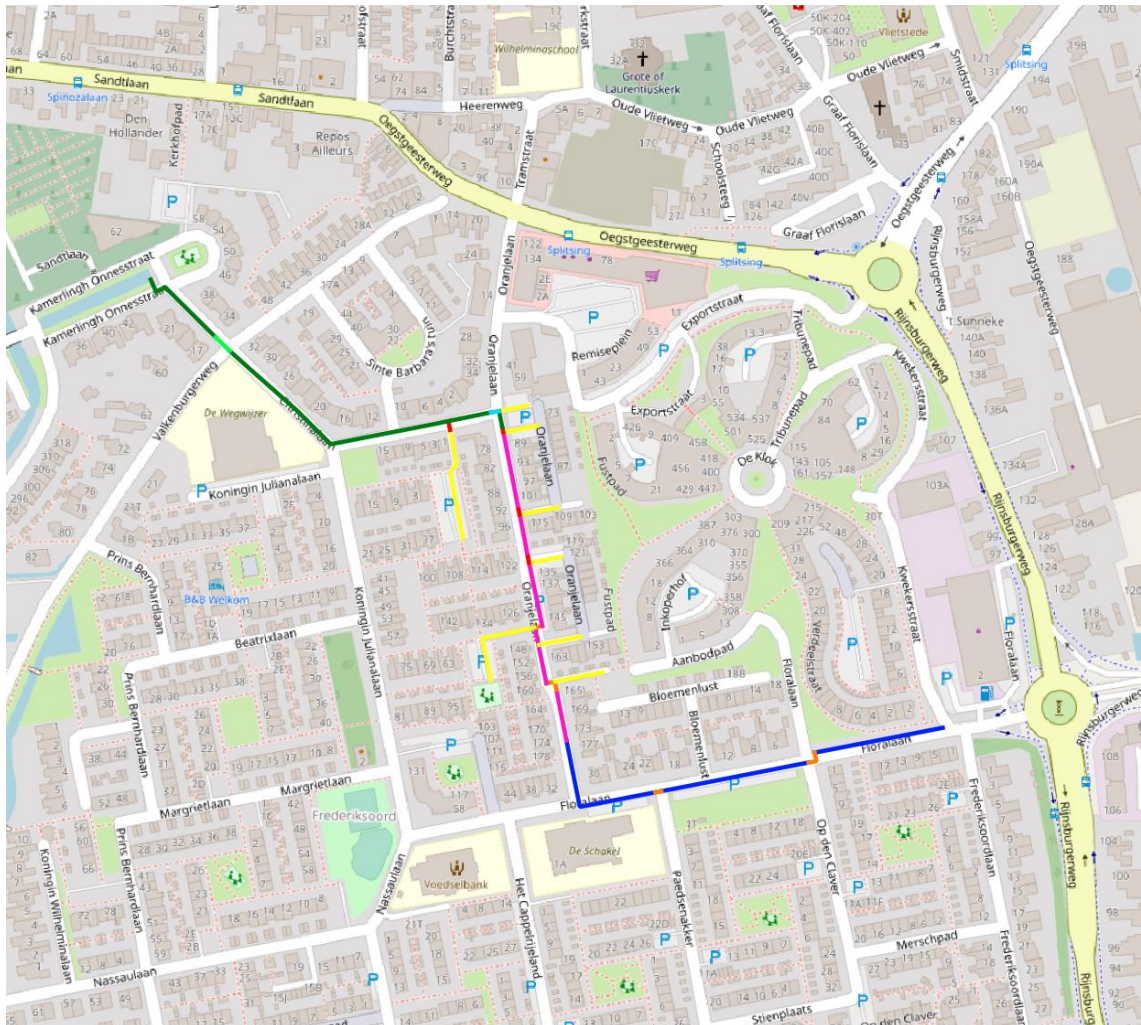
Geel = schade mogelijk, minimale monitoring gewenst;

Oranje = schade waarschijnlijk, monitoring en plan maatregelen gereed;

Rood/paars = schade zeer waarschijnlijk, monitoring, plan en compenserende maatregelen direct installeren/uitvoeren.

Spoor en waterkering

Open street map (spoor)



Open Street Map

Snelweg	Fietspad	Water
Hoofdweg	Promenade	Grasland
Regionale weg	Spoorbaan	Akkerland
Lokale weg	Bomen	

Waterkeringen en gebieden bevoegd gezag



✓ Waterkering

■ Beschermingszone

Er is geen waterkering, infrastructuur en/of spoorbaan binnen de reikwijdte van de bemaling gevonden.

Bijlage 1.7 – Risicoanalyse project

Dit project wordt beoordeeld op basis van de risico's en gevoeligheid voor details (van uitvoering). Geconcludeerd is dat de moeilijkheidsgraad van dit project gemiddeld is.

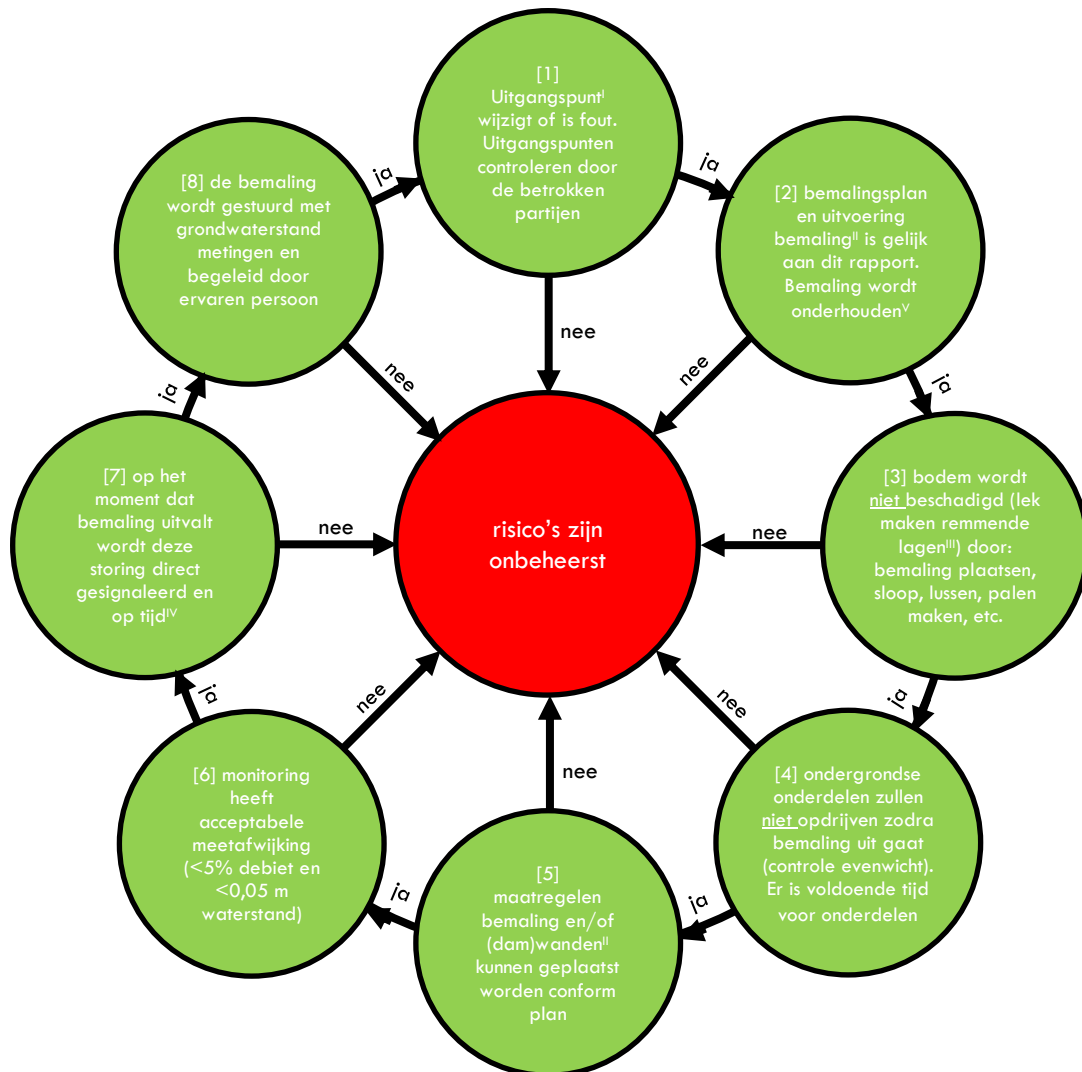
Algemene toelichting

- Lage moeilijkheidsgraad bemaling: de bemaling kan naar verwachting uitgevoerd worden door de meeste partijen;
- Gemiddelde moeilijkheidsgraad bemaling: uit het bemalingsplan moet blijken of de bemalingsaannemer de risico's goed beheerst, indien dit het geval is dan is de kans op slagen goed.
- Hoge moeilijkheidsgraad bemaling: veel details kunnen het resultaat ernstig beïnvloeden. Uit onze ervaring is gebleken dat de kans op problemen hoog is (circa 50%), samenwerking en consensus tussen adviseur en bemalingsaannemer is noodzakelijk. De bemalingsaannemer en adviseur maken in overleg het definitief bemalingsadvies en –plan. Bij onvoldoende onderling vertrouwen zal de adviseur of de bemalingsaannemer genoodzaakt zijn zich terug te trekken. Indien de bemalingsaannemer verder gaat zal deze zelf het definitief bemalingsadvies en –plan op moeten (laten) stellen. Loots kan vervolgens wel een management rol spelen bij de beoordeling van risico's van het plan van de aannemer (zodat duidelijke afspraken ten aanzien van de risicodrager gemaakt kunnen worden).

Kwaliteitsborging

1. Bij een lage moeilijkheidsgraad geen aanvullende stappen, bij een gemiddelde tot hoge moeilijkheidsgraad is de eerste stap te laten beoordelen of de aanbieder en onderaannemer bemaling overeenkomt met het advies (zorg dat dit duidelijk is);
2. Bij een hoge moeilijkheidsgraad wordt de onderaannemer bemaling gevraagd 3 referenties (inclusief contactpersoon wordt hoger beoordeeld) te geven van een vergelijkbare bemaling.

Risicomanagement is een cyclisch proces dat gedurende een project regelmatig moet worden doorlopen. Projecten blijven in beweging, risico's kunnen door de tijd worden ingehaald of zijn afgenomen. Nieuwe risico's kunnen de kop opsteken. Risico's zullen dan ook op regelmatige basis gemonitord en beheerst moeten worden. De onderstaande cyclus moet regelmatig doorlopen worden. Indien een vraag negatief beantwoord zijn de risico's onbeheerst, dat wil zeggen schadekans van het project en/of de omgeving toeneemt.



Figuur 8 – controle cyclus risicomanagement, de 8 basiselementen voor een beheerste bemaling

^I Bijvoorbeeld afmetingen wijzigen, nieuw grondonderzoek is beschikbaar, actuele grondwaterstand wijkt af, in de omgeving een wijziging (nieuwe grondwateronttrekking, belending, etc.)

^{II} Bij alternatieve afwijkende uitvoeringswijze zijn risico's onbeheerst. Een niet uitvoerbaar ontwerp zo snel mogelijk signaleren is belangrijk ter voorkoming van stagnatie (bijvoorbeeld door obstakels in de bodem). Bij bemalingsmaterieel van lagere kwaliteit extra reserve bronnen/pompen toepassen.

^{III} Remmende lagen zijn bijvoorbeeld klei, veen en/of leem

^{IV} De beschikbare tijd is ingeschat en per onderdeel samengevat in tabel 4.1A. De storing moet verholpen worden binnen deze tijd. Bijvoorbeeld een open bemaling faalt en er is 1,5 uur beschikbaar, dit betekent dat de storingsdienst binnen 25 km afstand aanwezig moet zijn (bij snelheid 50km/uur en 1 uur voor voorbereiding en afhandelen storing).

^V In het bemalingsplan en bij de uitvoering wordt onderhoud toegepast zodat de bemaling de gehele periode blijft functioneren en bijvoorbeeld niet zal verstoppelen of teruglopen in capaciteit.

Indien de controle cyclus positief is, dan zijn de risico's zoals verder bepaald in dit rapport van toepassing en kan worden gesteld dat de bemaling, monitoring en vervolgstappen nog steeds afgestemd zijn op de risico's.

Een **risico** = **gevolg (A=100, B=50 en C=10) x kans^I x aantal gevallen. De risico's in dit hoofdstuk hebben als doel het inzichtelijk maken voor opdrachtgevers waarom monitoring en vervolgstappen aanbevolen worden. Elke vervolgstap en monitoring komt voort uit een risico en is dus doelmatig.**

In de onderstaande figuur is een toelichting gegeven voor de **gevolg** classificering, bij elk risico wordt ingeschat welke classificering het beste past.



Figuur 9 –klasse A tot en met C, de gevolgen zijn rechts van de klasse beschreven in het grijze vlak. Het kan zijn dat een of meerdere gevolgen van toepassing zijn.

In de onderstaande tabel zijn de risico's weergegeven (van hoog naar laag). Risicomanagement is gebaseerd op basis van richtlijnen en praktijkervaring Loots. Het doel van risicomanagement is duidelijkheid voor de opdrachtgever, in een tabel aangeven wat het belangrijkste is en welke maatregelen toe te passen om het beheersen.

! Risico's in onderstaande tabel moeten zo worden vertaald: risico>75=zeer hoog risico, risico>50=hoog risico, risico>25=matig risico en risico<25=laag risico^{II}

tabel 5.4-A

omschrijving risico	G ^{II}	kans	risico	maatregel
bouwputbodemborst op door verlies verticaal evenwicht	A	100%	100	Het meten van de stijghoogte (grondwaterstand) op de projectlocatie, hiermee de spanningsbemaling sturen. Daarnaast voldoende reservepompen/-energie voor storing op te vangen.
waterbodempoppervlaktewater is (lokaal) sterk doorlatend. Oppervlaktewater veroorzaakt instabiliteit en resulteert in verhoging debiet bemaling, waardoor ontgraving niet op diepte komt.	A	95%	95	Eventuele vertraging incalculeren, bij geen ruimte voor vertraging vooraf proefontgraving/-bemaling uitvoeren. Maatregelen bij teveel toestroom zijn: oppervlaktewater tijdelijk (lokaal) dempen (dam in water), waterremmende wanden toepassen, waterbodembichtmaken (folie) en soms helpt een aanvullende bemaling vlakbij de waterkant.
door (bemaling gerelateerde) maaiveldafval ontstaat architectonische schade (schade aan uiterlijk gebouw) bij 29 belendingen (kans 10%).	B	10%	77	interieur en exterieur vooropname en deformatiemetingen uitvoeren bij panden met aanbouw. Bij een aanbouw zonder paalfundering is

^I De kans dat een **gevolg** zal optreden is bepaald door meerdere berekeningen uit te voeren per risico (bijvoorbeeld debiet uitrekenen bij hoge + lage doorlatendheid en hoge + lage grondwaterstand). Een hoge grondwaterstand (2,5% kans op voorkomen) x een hoge doorlatendheid (2,5% kans van voorkomen) resulteert bijvoorbeeld in een hoog debiet (waarvan de kans dat deze optreedt kleiner is dan 1% (2,5% x 2,5%). Zo zijn ook voor omgevingsobjecten beoordeeld welk effect zal optreden bij hoge, gemiddelde en lage grondwaterstand.

^{II} G= gevolg klasse

omschrijving risico	G ^{II}	kans	risico	maatregel
				een schaderisico als gevolg van een goedkope funderingswijze. De monitoring dient met name om snel bij te sturen indien schade verwacht wordt.
geconcludeerd is dat de moeilijkheidsgraad van dit project gemiddeld is. Als de bemaler onvoldoende aandacht en kennis besteed aan de uitvoering zijn risico's op grote schade	A	50%	50	bemalingsplan en monitoringsplan laten opstellen en toetsen, daarnaast bij installatie bemaling controleren of plan opgevolgd wordt
door vaste delen in het lozingswater ontstaat een verstopping in het watersysteem bij het lozingspunt	B	95%	48	het toepassen van een zandvangter voor het lozingspunt
door obstakels in de bodem kan bemaling niet tot de noodzakelijke diepte worden geplaatst, hierdoor ontstaat vertraging of de bemaling moet aangepast worden	B	50%	25	onderzoek naar obstakels, proberen obstakels te verwijderen/verleggen, proces/locatie plaatsen bemaling aanpassen, eventuele vertraging incalculeren
door (bemaling gerelateerde) maaiveld daling ontstaat constructieve schade (effect stabiliteit) bij 17 belendingen (kans 0,5%).	A	0%	8	een interieur + exterieur vooropname uitvoeren en eenmaal deformatiemeting voor en eenmaal tijdens project
bevoegd gezag heeft geen toestemming kunnen geven voor de startdatum bemaling, hierdoor vertraagd het project. Of (kleine kans) nieuwe wetgeving of beschermd gebied wordt geïntroduceerd na rapportagedatum waardoor uitgangspunt van rapport niet meer klopt.	B	10%	5	Altijd zo spoedig mogelijk grondwateronttrekking melden bij bevoegd gezag, tenminste 4 weken voor start bemaling de grondwateronttrekking en lozing van grondwater aanvragen
bij natuur/bomen zakt de grondwaterstand, in het groeiseizoen zal schade ontstaan. De schade kan bestaan uit minder groei tot afsterven groen.	C	19%	4	het meten van de grondwaterstand, bij een te lage grondwaterstand het groen besproeien met geschikt water. Het is gewenst een wateraftappunt te realiseren in de lozingsroute.
het water verkleurd bij lozingspunt (door ijzer), hierdoor ontstaat schade aan het milieu	B	5%	3	de kleur bij het lozingspunt visueel beoordelen en registreren (foto). Bij verkleuring en lage debieten (<5 m ³ /uur) is de oplossing (tijdelijk) lozen op vuilwaterriool. Bij hogere debieten zal maatwerk (ontijzering) noodzakelijk zijn.
het debiet of de grondwaterstandverlaging is (aanzienlijk) meer dan verwacht. Hierdoor moet de bemaling aangepast worden en/of is er (mogelijk) meer omgevingsbeïnvloeding	A	2%	2	geen maatregelen niet noodzakelijk wegens lage kans.
een schadelijke stof (volgens BLBI) wordt in een te hoge concentratie geloosd in lozingspunt(en), hierdoor ontstaat schade aan het milieu	A	1%	1	toepassen benodigde waterzuivering stappen. Daarnaast altijd opletten (stank/verkleuring) en bij twijfel direct actie ondernemen. Wanneer het water (mogelijk) niet voldoet aan de BLBI norm, dan overleg met geohydroloog over toe te passen maatregelen.

Bijlage 2 – Gegevens lozingsroute (grondwaterkwaliteit)

De hoeveelheid chloride, ijzer en zeer fijne delen (silt) mag niet te hoog zijn bij een lozing van grondwater. De fijne delen (silt) moeten door bronconstructie en zandvanger afgevangen worden. In de onderstaande tabel is de verwachte hoeveelheid ijzer en chloride in het grondwater weergegeven.

chloride ¹ (Cl) en ijzer (Fe) [mg/L]	Cl WVL 1	Fe WVL 1	Cl WVL 2	Fe WVL 2	Cl WVL 3	Fe WVL 3
Alle onderdelen	150~250	?	150~250	?	225~400	?

- ! De hoeveelheid chloride is afgeleid met behulp van het grondwatermodel + het brak-zout en zoet-brak grensvlak (Deltares digitale atlas natuurlijk kapitaal);
- ! De hoeveelheid ijzer (indien bekend) wordt afgeleid uit milieukundig bodemonderzoek, dinoloket (archief) gegevens in de omgeving en/of TNO NITG02-166A onderzoek.

Grondwaterkwaliteit in relatie tot BLBI

Stoffen in het grondwater op de projectlocatie zijn vergeleken met Besluit Lozen Buiten Inrichtingen (BLBI), in de onderstaande tabel staan de stoffen welke hoger zijn dan eis (tabel 3.1B van de eis) in BLBI. Bij “geen” zijn er geen grondwaterverontreinigingen gevonden.

BLBI stoffen ¹ [µg/L]	WVL 1-3
Alle onderdelen	onopgeloste bestanddelen (100/20)

- ! Grondwaterkwaliteit is ingeschat op basis van enkele steekmonsters en/of visuele waarnemingen (indien opdrachtgever een milieukundig bodemonderzoek heeft aangeleverd bij Loots). In de praktijk kunnen afwijkingen optreden. Bij een vermoeden (aanwezigheid grondwaterverontreiniging) tijdens de uitvoering moet dit direct signaleerd worden.

Het grondwater wordt geloosd in het oppervlaktewater/riool. Het uitgangspunt is dat het water bij het lozingspunt (oppervlaktewater of hemelwaterriool) niet zal bruinkleuren en dat er geen visuele verontreiniging plaatsvindt.

¹ Bij dikke watervoerende lagen zal de chlorideconcentratie lager zijn en langzaam toenemen. De reductie is ingeschat en tussen haakjes in procenten weergegeven

² Achter elke stof staat tussen haakjes twee waarden. De linker waarde is de waargenomen concentratie van de stof, de rechter waarde is de eis welke overgenomen is uit BLBI (tabel 3.1B in het besluit)

Analyse chloride en ijzer

In de onderstaande tabel is per onderdeel chloride en ijzer in grondwater weergegeven. Een concentratie chloride hoger dan 1000 mg/L (grens zoet-brak) wordt beschouwd als onacceptabel om te lozen in een zoetwater lichaam. Een concentratie ijzer hoger dan 5 mg/L wordt beschouwd als risicovol (in relatie tot verkleuring) om te lozen in een zoetwater lichaam.

concentratie chloride (zout) en ijzer	Prognose chloride start	Prognose chloride eind	ijzer hoger dan 5 mg/L
riolering deel 1	166~276	168~280	?
riolering deel 2	216~359	220~366	?
riolering deel 3	130~217	130~217	?
riolering deel 4	134~223	134~223	?
riolering deel 5	182~303	183~304	?
riolering deel 6	143~239	143~239	?
riolering deel 7	210~351	212~354	?
riolering deel 8	194~324	196~327	?

Analyse zoet-zout grensvlak

Het zoet-zout grensvlak wordt niet beïnvloed wegens diepe ligging beneden bemaling.

Analyse BLBI (besluit lozen buiten inrichtingen)

In de onderstaande tabel is per onderdeel weergegeven welke stoffen de emissienorm (besluit lozen buiten inrichtingen) overschrijden in het grondwater.

BLBI stoffen prognose	Stof (prognose/norm) [µg/L]
riolering deel 1	onopgeloste bestanddelen (100/20)
riolering deel 2	onopgeloste bestanddelen (100/20)
riolering deel 3	onopgeloste bestanddelen (100/20)
riolering deel 4	onopgeloste bestanddelen (100/20)
riolering deel 5	onopgeloste bestanddelen (100/20)
riolering deel 6	onopgeloste bestanddelen (100/20)
riolering deel 7	onopgeloste bestanddelen (100/20)
riolering deel 8	onopgeloste bestanddelen (100/20)

! De resultaten in dit hoofdstuk zijn indicatief, grondwaterkwaliteit monsternamen zijn altijd een steekproef (volume watermonster is klein ten opzichte van volume bemaling). Over het algemeen betekent dit dat concentraties in het lozingswater meestal (aanzienlijk) lager zijn dan de extremen in het milieukundig onderzoek. Soms is er een “niet gevonden grondwaterverontreiniging” welke in de bemaling komt, de omvang van een “niet gevonden grondwaterverontreiniging” is klein (anders was deze wel gevonden). De kans is gering dat de emissienorm hoger is dan de prognose, echter de kans is niet nihil. Tijdens uitvoering moet bij twijfel (stank of visuele verontreiniging bij lozingspunt) direct actie worden ondernomen.

Bijlage 3 – Grondonderzoeken

